PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

09-130124

(43) Date of publication of application: 16.05.1997

(51)Int.CI.

H01Q 1/32

(21)Application number: 08-056500

(71)Applicant: MAZDA MOTOR CORP

(22)Date of filing:

13.03.1996

(72)Inventor: TANIGUCHI TATSUAKI

SHIGETA KAZUO

KUBOTA KENJI

(30)Priority

Priority number: 07218888

Priority date: 28.08.1995

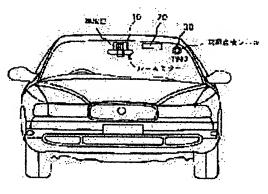
Priority country: JP

(54) GLASS ANTENNA AND ITS SETTING METHOD

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide the glass antennas of a vehicle having high performance while securing high visibility by adjusting the band extent according to the horizontal largest length of the antenna pattern and deciding a receiving frequency band according to the vertical length of the antenna pattern, respectively.

SOLUTION: A window glass 100 of a vehicle includes three antennas 10, 20 and 30 which are expanded on the inside surface of the glass 100. The antenna 10 primarily receives the FM and TV radio waves and has a vertical rectangular loop shape. The antenna 30 is placed at the right edge side of the glass 100 and has a circular loop shape. These antennas 10 to 30 form a diversity antenna system. Furthermore, y≤. /4.. and . -≥x are defined among the antennas 10 to 30 in regard to their horizontal length (x) and vertical length (y), respectively (where, .: wavelength of receiving frequency, .: glass contraction rate and .: prescribed constant length).



(19)日本国特前庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-130124

(43)公開日 平成9年(1997)5月16日

(51) Int.Cl.6

識別記号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

Α

H 0 1 Q 1/32

H 0 1 Q 1/32

審査請求 未請求 請求項の数38 OL (全 38 頁)

(21)出願番号

特願平8-56500

(22)出願日

平成8年(1996)3月13日

(31) 優先権主張番号 特願平7-218888

(32)優先日

平7 (1995) 8月28日

(33)優先権主張国

日本 (JP)

(71)出願人 000003137

マツダ株式会社

広島県安芸郡府中町新地3番1号

(72) 発明者 谷口 龍昭

広島県安芸郡府中町新地3番1号 マツダ

株式会社内

(72)発明者 重田 一生

広島県安芸郡府中町新地3番1号 マツダ

株式会社内

(72) 発明者 久保田 健治

広島県安芸郡府中町新地3番1号 マツダ

株式会社内

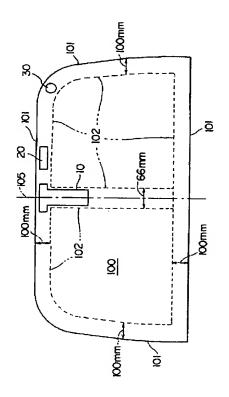
(74)代理人 弁理士 大塚 康徳 (外1名)

(54) 【発明の名称】 ガラスアンテナ、アンテナおよびその設定方法

(57)【要約】

【課題】 ドライバの視界を確保しつつ受信感度の高い ガラスアンテナを提案する。

【解決手段】 ウインドガラス上において、給電部から の前記ガラスアンテナのパターンの縦方向長さyが、受 信周波数の波長をλ、ガラス短縮率をαとすると、y≤ $\lambda/4 \cdot \alpha$ に設定され、横方向長さ x が、 6 0 $cm-y \ge x$ に設定されたガラスアンテナ。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 ウインドガラス上に設けられるガラスアンテナであって、

実質的に給電点として機能する給電部からの前記ガラス アンテナのパターンの縦方向最大長さyが、受信周波数 の波長をλ、ガラス短縮率をαとすると、

 $y \le \lambda/4 \cdot \alpha$

に設定され、前記ガラスアンテナのパターンの横方向の最大長さxが所定の定数長 β に対して、

 $\beta - y \ge x$

に設定されたことを特徴とするガラスアンテナ。

【請求項2】 前記定数長 β は略60cmであることを特徴とする請求項1に記載のガラスアンテナ。

【請求項3】 ウインドガラス上に設けられアースをとられた接地型ガラスアンテナであって、

実質的に給電点として機能する給電部からの前記ガラス アンテナのパターンの縦方向最大長さyが、受信周波数 の波長をλ、ガラス短縮率をαとすると、

 $y \le \lambda/4 \cdot \alpha$

に設定され、前記ガラスアンテナのパターンの横方向の 20 最大長さxが前記yに対して、

 $6.0 \, \text{cm} - \text{y} \ge \text{x}$

に設定されたことを特徴とするガラスアンテナ。

【請求項4】 $8 \le y \le 40$ cm、 $x \le 30$ cmであることを特徴とする請求項2、3に記載のガラスアンテナ。

【請求項5】 前記ウインドガラスは自動車のフロントウインドガラスであって、前記アンテナのパターンは、前記ガラスの視界を妨げない部分の上端から下方に所定距離だけ離間した位置よりも下方において、前記横寸法xが6.6cm以下である形状を有することを特徴とする30請求項1乃至4のいずれかに記載のガラスアンテナ。

【請求項6】 前記ウインドガラスは自動車のフロントウインドガラスであって、前記アンテナのパターンは、前記ガラスの視界を妨げない部分の下端から上方に所定距離だけ離間した位置よりも上方において、前記横寸法xが6.6cm以下である形状を有することを特徴とする請求項1乃至5のいずれかに記載のガラスアンテナ。

【請求項7】 前記ガラスアンテナのパターンは枠形状をなしており、少なくとも車検証シールが貼られる位置の近傍に、車検証シールを囲む大きさを有することを特 40 像とする請求項1万至6のいずれかに記載のガラスアンテナ。

【請求項8】 前記ガラスアンテナのパターンは x > y である矩形形状をしており、このアンテナの給電部が前記矩形の上辺もしくは下辺に設けられていることを特徴とする請求項1乃至7のいずれかに記載のガラスアンテナ。

【請求項9】 $5 cm \le x \le 40 cm$ 、 $3 cm \le y \le 10 cm$ であり受信帯域がUHFであることを特徴とする請求項1又は8のいずれかに記載のガラスアンテナ。

【請求項10】 前記ガラスアンテナのパターンは定期 点検シールが貼られる位置に設けられ、そのシールを囲 う大きさを有する中空形状を有することを特徴とする請 求項9に記載のガラスアンテナ。

【請求項11】 前記ガラスアンテナの形状は丸形状であることを特徴とする請求項10に記載のガラスアンテナ。

【請求項12】 前記ガラスアンテナのパターンの大き さは室内後方ミラーよりも大きいことを特徴とする請求 10 項7に記載のガラスアンテナ。

【請求項13】 前記アンテナは接地型アンテナであり、このアンテナに接続する接地部材は車体の金属製部材と交流的に結合することを特徴とする請求項1乃至12のいずれかに記載のガラスアンテナ。

【請求項14】 前記接地部材は、磁性を帯びた部分を有し、この部分が前記車体の金属製部材と引き合うことにより、前記接地部材と前記車体の金属製部材との距離を一定に保つことを特徴とする請求項1乃至12のいずれかに記載のガラスアンテナ。

【請求項15】 前記ガラスアンテナは、その表面に展着された粘着性層により前記ガラス表面に展着されることを特徴とする請求項1乃至14のいずれかに記載のガラスアンテナ。

【請求項16】 前記金属製部材と容量結合することを 特徴とする請求項13に記載のガラスアンテナ。

【請求項17】 ウインドガラス上に設けられるガラスアンテナであって、実質的に給電点として機能する給電部からの前記ガラスアンテナのパターンの縦方向の最大長さyが、受信周波数の波長を λ 、ガラス短縮率を α とすると、

 $y \le \lambda/4 \cdot \alpha$

に設定され、

前記ガラスアンテナのパターンの横方向の最大長さxを大きくとるときは縦方向長さyを小さくとられ、縦方向長さyを大きくとるときは横方向長さxを小さくとられたことを特徴とするガラスアンテナ。

【請求項18】 ウインドガラス上にガラスアンテナを 設ける方法であって、

実質的に給電点として機能する給電部からの前記ガラス アンテナのパターンの縦方向の最大長さyを、受信周波 数の波長をλ、ガラス短縮率をαとすると、

 $y \le \lambda/4 \cdot \alpha$

に設定し、前記ガラスアンテナのパターンの横方向の最大長さにより帯域の広がりを調整し、

前記パターンの縦方向長さにより受信周波数帯を決定することを特徴とするガラスアンテナの設定方法。

【請求項19】 前記ウインドガラスは自動車のフロントウインドガラスであって、前記パターンを、

前記ガラスの視界を妨げない部分の上端から所定距離だ 50 け下方に離間した位置よりも下方における横寸法を6.

6 cm以下に設定することを特徴とする請求項18に記載のガラスアンテナの設定方法。

【請求項20】 前記ウインドガラスは自動車のフロントウインドガラスであって、前記パターンを、

前記ガラスの視界を妨げない部分の下端から所定距離だけ上方に離間した位置よりも上方における横寸法を6.6 cm以下に設定することを特徴とする請求項18に記載のガラスアンテナの設定方法。

【請求項21】 横寸法を5cm乃至40cmの範囲内とし、縦寸法を3cm乃至10cmの範囲内とすることにより、UHF帯域用に設定することを特徴とする請求項18に記載のガラスアンテナの設定方法。

【請求項22】 前記所定距離は10cmであることを特 像とする請求項5又は6のいずれかに記載のガラスアン テナ。

【請求項23】 前記所定距離は10cmであることを特徴とする請求項19又は20のいずれかに記載のガラスアンテナの設定方法。

【請求項24】 前記給電部が前記矩形の前記上辺若しくは下辺の端部近傍に設けられていることを特徴とする 20 請求項8に記載のガラスアンテナ。

【請求項25】 下地の平面に沿って配設されたアンテナパターンを有するアンテナであって、

実質的に給電点として機能する給電部からの前記アンテナパターンの縦方向の最大長さをyは、受信電波の波長を λ 、前記下地となる物質の短縮率を α とすると、 $y \le \lambda/4 \cdot \alpha$

に設定され、前記アンテナのパターンの横方向の最大長さxが前記yに対して、

 $x \le 1 \ 0 \ 0 \ cm \times \alpha$ ' - y

に設定されたことを特徴とするアンテナ。

【請求項26】 $x \le 30$ cm、20 cm $\le y \le 40$ cmに設定されたことを特徴とする請求項2に記載のガラスアンテナ。

【請求項27】 車両のサイドガラス設けられたことを 特徴とする請求項26に記載のガラスアンテナ。

【請求項28】 前記ガラスにはリア用デフォッガと、そのデフォッガの車幅方向略中央部に長さLの縦型導体とを有し、前記アンテナと縦型導体との短縮率をωとすると、

 $x \leq 30 \text{ cm}$

 $2 \text{ O cm} \leq y + \omega \text{ L} \leq 4 \text{ O cm}$

に設定されたことを特徴とする請求項2に記載のガラスアンテナ。

【請求項29】 前記給電部はウインドガラスの上部若 しくは下部に設けられ、さらに、

 $7 \text{ cm} \le x \le 3 \text{ O cm}$

 $7 \text{ cm} \leq y \leq 1 \text{ O cm}$

に設定されたことを特徴とする請求項2に記載のガラス アンテナ。 【請求項30】 前記パターンは、車両のウインドガラスの上部の視界を妨げない領域の上端から所定距離の範囲内に設けられたことを特徴とする請求項2または29に記載のガラスアンテナ。

4

【請求項31】 前記所定距離は10cmであることを特 徴とする請求項30に記載のガラスアンテナ。

【請求項32】 前記パターンは車検証シールを囲む位置に設けられることを特徴とする請求項30または31に記載のガラスアンテナ。

0 【請求項33】 前記給電部はウインドガラスの上部若 しくは下部に設けられ、さらに、

 $x \ge 30 \, cm$

 $7 \text{ cm} \leq y \leq 1 \text{ O cm}$

に設定されたことを特徴とする請求項2に記載のガラスアンテナ。

【請求項34】 前記パターンは、車両のウインドガラスの上部の領域であって、視界を妨げない前記領域の上端から所定距離の範囲内に設けられたことを特徴とする請求項33に記載のガラスアンテナ。

20 【請求項35】 前記所定距離は10cmであることを特徴とする請求項34に記載のガラスアンテナ。

【請求項36】 前記パターンは車検証シールを囲む位置に設けられることを特徴とする請求項34または35に記載のガラスアンテナ。

【請求項37】 前記パターンは貼られた車検証シールの側部に設けられることを特徴とする請求項34または35に記載のガラスアンテナ。

【請求項38】 前記パターンは、複数の別個独立のアンテナ線を含み、これらのアンテナ線がダイバーシテイ30 システムを構成することを特徴とする請求項35乃至37のいずれかに記載のガラスアンテナ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、車両等のガラスウインドに設けられるガラスアンテナおよびその設定方法 に関するものである。

[0002]

【従来の技術】車両用ガラスウインドはドライバの視界を規制するものであるために、そのウインドに設けられるガラスアンテナには、視界を確保するなどのために、種々の法規制がかけられている。そのために、ガラスアンテナの大きさ、幅、長さに自由な設計が許されるものではなく一定の制限がある。

【0003】ガラスアンテナはただでさえロッド型アンテナに比して感度の不利になるために、上記法規制はアンテナ性能に大きな影響を与える。特に法規制を意識したものというわけではないが、形状に工夫を疑らしたガラスアンテナに関する従来技術に、例えば特公平3-74845号の車両用アンテナ装置や、特開平3-1703号のルーフガラスアンテナや、論文「広帯域・全方向

50

5

性円板モノポールアンテナ」 (伊藤猷顯、関一 共著) 等がある。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】特公平3-74845 号の車両用アンテナ装置は、金属製ピラーとアンテナと の関係に着目し、ピラー長を2/2以下に、アンテナ長を 2/4以下に設定している。このガラスアンテナは、ピラ ーとの関係に関心があるために基本的にはモノポール型 アンテナであり、遵って幅方向についての言及がなく、 それ故に、現状の車両の大きさでは、せいぜいFM周波 10 数帯のみにしか適用ができない。

【0005】特開平3-1703号のルーフガラスアンテナも、長さ200~1500mmのループ状アンテナに設定され、さらに、給電点までの導電線を車両の縦軸方向中芯線に対して略平行に設定しているものである。しかし、この先行技術も、ループアンテナの全長には関心があるものの、そのアンテナの縦方向と幅方向の関係に関心がないために、法律上の規制をクリアして高性能を達成するためには、200~1500mmの範囲内で縦と横の長さを色々と変えることによって試行錯誤を繰り返20さなければならない。

【0006】また、上記論文に示された円板モノポールアンテナは、円板の円形により広帯域化を図ったものであって、そのために、このアンテナを車両用ガラスアンテナに適用すると視界の妨げになる。視界を確保するために、大きさを小さくすると、目標の性能を達成できない嫌いがある。そこで、本発明は斯かる従来技術の問題点に鑑みてなされたもので、その目的は、視界を確保しつつ且つ高い性能を確保したガラスアンテナならびにそのガラスアンテナを設計する設定方法を提供するもので30ある。

[0007]

【課題を解決するための手段】上記の目的を達成すべく、請求項17に係る本発明の、ウインドガラス上に設けられるガラスアンテナは、実質的に給電点として機能する給電部からの前記ガラスアンテナのパターンの縦方向長さyが、受信周波数の波長を λ 、ガラス短縮率を α とすると、

$y \le \lambda/4 \cdot \alpha$

に設定され、前記ガラスアンテナのパターンの横方向長 40 さxを大きくとるときは縦方向長さyを小さくとられ、縦方向長さyを大きくとるときは横方向長さxを小さくとられたことを特徴とする。

【0008】このアンテナでは、縦方向の長さが目標受信周波数帯に対応し、横方向の長さが帯域の広がりに対応するようになっている。而して、請求項18に係る本発明のガラスアンテナの設定方法は、実質的に給電点として機能する給電部からの前記ガラスアンテナのパターンの縦方向最大長さyを、受信周波数の波長を2、ガラス短縮率をαとすると、

に設定し、前記ガラスアンテナのパターンの横方向の最大長さにより帯域の広がりを調整し、前記パターンの縦方向長さにより受信周波数帯を決定することを特徴とする。

6

【0009】さらに具体的には、請求項1に係る本発明のガラスアンテナは、実質的に給電点として機能する給電部からの前記ガラスアンテナのパターンの縦方向の最大長さyが、受信周波数の波長を λ 、ガラス短縮率を α とすると、

 $y \le \lambda/4 \cdot \alpha$

 $y \leq \lambda/4 \cdot \alpha$

に設定され、前記ガラスアンテナのパターンの横方向の最大長さxが、

 $\beta - y \ge x$

に設定されたことを特徴とする。 $x \ge y$ の関係は、 β を上限として一方を増やせば、他方が減るように調整することになる。

【0010】以上のガラスアンテナもしくはその設定方法によれば、調整が容易なので、ガラス上にかけられている視界確保などの条件を簡単にクリアすることができ、それでいて、高性能の受信特性を保持することができる。請求項2によると、前記 β の上限は略60cmである。請求項4によると、8 \leq y \leq 40cm、x \leq 30cmで、実用感度が得られ、また設定がそれほど困難となるらず視界も制限しない大きさのガラスアンテナとなる。【0011】請求項5によると、前記ウインドガラスは自動車のフロントウインドガラスであって、前記アンテナのパターンは、前記ガラスの視界を妨げない部分の上端から下方に所定距離だけ離間した位置よりも下方において、前記横寸法xは6.6cm以下であることを特徴と

【0012】ドライバの視界を確保したガラスアンテナを得ることができる。請求項6、19、20によると、前記ウインドガラスは自動車のフロントウインドガラスであって、前記アンテナのパターンは、前記ガラスの視界を妨げない部分の下端から所定距離だけ上方に離間した位置よりも上方において、前記横寸法xは6.6cm以下であることを特徴とする。

【0013】ドライバの視界を確保したガラスアンテナを得ることができる。請求項22、23によると、前記所定距離は約10cmである。請求項7によると、前記ガラスアンテナのパターンは枠形状をなしており、少なくとも車検証シールが貼られる位置の近傍に、車検証シールを囲む大きさを有する。車検シールを隠すことなく、しかもそのシールを張り替えるときに展着されたアンテナバターンが損傷を受けることもない。

【0014】請求項8によると、前記ガラスアンテナの パターンはx>yである矩形形状をしており、このアン テナの給電部が前記矩形の上辺もしくは下辺に設けられ ている。このような給電部の設定によって受信感度が向

上する。請求項9、21によると、5cm≤x≤40cm、 3 cm≤y≤1 0 cmとすることにより、受信帯域がUHF となる。

【0015】請求項10によると、前記ガラスアンテナ のパターンは定期点検シールが貼られる位置に設けら れ、そのシールを囲う大きさを有する中空形状を有す る。定期点検シールを隠すことなく、しかもそのシール を張り替えるときに展着されたアンテナパターンが損傷 を受けることもない。請求項11によると、前記ガラス アンテナの形状は丸形状であるので、定期点検シールの 10 形状と一致する。

【0016】請求項12によると、前記ガラスアンテナ のパターンの大きさは室内後方ミラーよりも大きい。ミ ラーがガラスに装着するタイプの時は、その装着が容易 になる。請求項13によると、前記アンテナは接地型ア ンテナであり、このアンテナに接続する接地部材は車体 の金属製部材と容量結合する。容量結合によって接地性 を確保するので、工場出荷後において、接地精度を確保 できない一般ユーザでも装着が可能となる。

【0017】請求項14によると、前記接地部材は、磁 20 性を帯びた部分を有し、この部分が前記車体の金属製部 材と引き合うことにより、前記接地部材と前記車体の金 属製部材との距離を一定に保つことを特徴とする。請求 項15によると、前記ガラスアンテナは、その表面に展 着された粘着性層により前記ガラス表面に展着される。

【0018】請求項24によると、給電部はアンテナパ ターンの端部に設けられている。このような給電位置に より、高い受信性能が確保できる。本発明はガラスアン テナ以外にも適用できる。請求項25のアンテナによる と、下地となる物質によってアンテナパターンの大きさ 30 を変えることができる。例えば、下地に短縮率の大きな 物質を選べばアンテナパターンの大きさを小さくするこ とができ、アンテナを小型化することができる。

【0019】請求項28によると、デフォッガ内に設け られた縦型導体を用いて容量結合型アンテナをリアガラ ス上に設定することができると共に、さらに、別の周波 数帯域(例えば、VICS用)のアンテナを設定するこ とができる。請求項29によると、前記給電部はウイン ドガラスの上部若しくは下部に設けられ、さらに、

 $7 \text{ cm} \leq x \leq 3 \text{ O cm}$

 $7 \text{ cm} \leq \text{v} \leq 1 \text{ O cm}$

に設定されている。特に、TV用電波の受信に好適であ る。

【0020】請求項33によると、前記給電部はウイン ドガラスの上部若しくは下部に設けられ、さらに、 $x \ge 30 \text{ cm}$

 $7 \text{ cm} \le y \le 1 \text{ } 0 \text{ cm}$

に設定することにより、特に、VICS用の電波の受信 に好適となる。

ーンは、車両のウインドガラスの上部の視界を妨げない 前記領域の上端から所定距離の範囲内に設けられている ので、車両乗員の視界を妨げないでTV電波またはVI CS電波を受信することができる。請求項31または3 5によると、パターンは10cm以内の範囲に設けられて いるので、視界確保と法的規制のクリアを両立すること ができる。

【0022】請求項32によると、前記パターンは車検 証シールを囲む位置に設けられている。シールを囲むこ とにより、シールを剥がすことによりアンテナが損壊す ることが無くなる。請求項37によると、前記パターン は貼られた車検証シールの側部に設けられる請求項38 によると、前記パターンは、複数の別個独立のアンテナ 線を含み、これらのアンテナ線がダイバーシティシステ ムを構成する。

[0023]

【発明の実施の形態】以下、本発明のガラスアンテナを 自動車のウインドガラスに適用した実施形態を図面に基 づいて説明する。以下に説明する実施形態では、フロン トウインドガラスに適用したガラスアンテナ (第1実施 形態)と、リアウインドガラスに適用したガラスアンテ ナ (第2実施形態) と、サイドガラスに適用したガラス アンテナ (第3実施形態) とが開示される。

【0024】これらの実施形態のガラスアンテナの夫々 については、設置されたガラス位置に特有の課題 (フロ ントガラスのアンテナでは前方視野を確保すること、リ アガラスのアンテナではデフォッガの影響をなくすこ と)を達成することが説明されると共に、さらに、それ らの変形例(アース板を用いた接地型アンテナとアース 線を用いた接地型アンテナ)が説明されることになる。

【0025】〈第1実施形態〉図1には、本発明の第1 実施形態にかかるガラスアンテナが適用されたフロント ガラスウインド100が車両の前方外部からの見た状態 で示されている。即ち、図1の右側は車内のドライバの 左側に、左側はドライバの右側に相当する。

【0026】このウインドガラス100には、そのガラ スの車両内部側の表面に張られた3つのアンテナ(1 0、20、30) が設けられている。アンテナ10は主 にFM電波ならびにTV電波を受信するためのアンテナ 40 で、図3に示された縦長のループ矩形形状で、横方向 (車幅方向) 長さが x1 (一例として例えば10cm)、 縦方向の長さyı(一例として例えば20cm)を有す る。アンテナ20は図4に示されたように横長のループ 矩形形状のアンテナである。また、ウインド100の最 も右側に設けられたアンテナ30は図5に示すように、 円形のループ形状のアンテナである。これら3つのアン テナ(10,20,30)でダイバシティアンテナシス テムを構成する。

【0027】これら3つのアンテナの横方向長さxと縦 【0021】請求項30または34によると、前記パタ 50 方向長さゞには次のような関係がある。即ち、受信周波

数の波長をλ、ガラス短縮率をαとすると、

 $y \le \lambda/4 \cdot \alpha$... (1)

 $6 \ 0 \ cm - y \ge x \qquad \cdots \qquad (2)$

である。(2)式の意味するところ(xとyの和が60cmを越えないこと)は後述するが、(1)、(2)式に従ってアンテナの大きさを設定することで適正な受信感度を確保できる。

【0028】フロントガラスにアンテナ10を設ける場 合、運転手の前方視野の妨げとならないようにフロント ガラスの中芯線に対称に幅66mmで設けられた帯状部分 10 の中に収まるように設ける。更に、ウインド上方 (ある いは下方) にアンテナ20、30を設ける場合には、次 の様にしてアンテナの横方向の幅を決定する。即ち、フ ロントウインドガラスが車体にとりつけられた状態では 周囲にセラミックコートやモールが存在することにな る。それらコートやモールによって視界が妨げられない 部分の上端から下方に10cmまでのウインド周辺に沿っ た領域ではガラスアンテナの幅については法上の規制は ない。従って、幅方向のアンテナの大きさは、規制とは 無関係に目的の周波数帯及び受信感度に応じて決めるこ 20 とができる。しかしながら、アンテナの上下方向長さが 上記上端から下方に10cmを超えるような場合には、そ のアンテナを上記ガラス中央部の幅66mmの範囲内に納 めるようにする。即ち、アンテナ下端部分から、前記上 端から下方に計って10cmのアンテナ部分の位置までを 66mmの幅とするのが好ましい。

【0029】ウインドガラスの下方にアンテナを設置する場合には、ウインドの前述した視界を妨げられない部分の下端から上方に10cmの位置まではアンテナ幅に規制はないものの、10cmを超えた位置では同じく幅は66mmを超えてはならない。そこで、アンテナ上端部分から、前記下端から上方に計って10cmのアンテナ部分の位置までを66mmの幅とするのが好ましい。

【0030】アンテナ20 (図4) については、x, y を、上記 (1), (2) 式を満足する範囲で、さらに、運転手の視界が妨げにならないようにy2が100mm以内に収まるように設定する。例えば、x2=15cm、y2=65mmとする。同じく、アンテナ30 (図5) についても、その直径 x3=y3を100mm以内(一例として例えば80mm) に設定する。さらに、アンテナ10につい40では、縦方向の長さL3を100mm以内に納め、横方向の長さL4を66mm以内に納める(例えば丁度66mm)ようにする。このようにすると、3つのアンテナ10、20、30は全て運転手の視界が妨げにならないように設置されることになる。尚、アンテナ10、20、30については線幅の一定のものを用いる。

【0031】アンテナ10はウインド100の略中央に設置されると、この位置には通常「車検証」シールが貼られる。車検証シールは70mm×70mmの大きさを有するが、図3に示すように開口部内側の寸法を x_1 , L_y ,

とすると

 x_1 ' > 7 O mm \cdots (3)

 L_{y} > 7 0 mm \cdots (4)

に設定すれば、車検証シールはアンテナ10のループ内に収まることになる。車検証シールは定期的に交換することが義務づけられているが、(3)、(4)式を満足すれば、アンテナ10の導線が車検証シールを貼る位置と重なることがなくなり、シールを交換するに際してアンテナ線が不要に引き剝がされることはない。

10

【0032】ウインド100の(外側から見て)右側は定期点検シールを貼る場所でもある。このシールは円形形状をしている。従って、開口部内側の寸法を x_3 、 y_3 とし、このシールの大きさをSとすると、図5に示すように、

 $x_3' = y_3' > S$

ならば、定期点検シールの張り替えがアンテナ30の導線を不用意に引き剥がすことがなくなる。 実際に車検証・シール、定期点検シールが貼られた車両にアンテナパターンを設定すると図2のようになる。

【0033】〈アンテナの展着〉…第1実施形態第1実施形態のガラスアンテナはフロントガラスに設けられるが故に、簡易に取り付けられることが好ましい。このために、アンテナ10、20、30は粘着シールから剥がしてガラスウインドに取り付けることになる。図3~図5に示された3つのアンテナのガラスウインド面への展着方法には種々の手法がある。形状および展着位置が固定であれば、工場において、周知の方法で、薄板状の導線を付着させる。この場合には、給電のための導線の配線は視界の妨げにならない最良の位置に設定することが可能となる。また、接地線も接地抵抗が最も少ないように車体に接続することが可能である。

【0034】この第1実施形態のように、アンテナをフロントガラスに設定するか否かは多分にドライバの好みに依存する部分が大きい。従って、第1実施形態では、工場出荷後において、通常のドライバが簡単にアンテナ線をガラスウインドに展着する手法を採用する。そのためには、粘着層が塗布されたシールをアンテナ線に設けることが好ましい。

【0035】図6は、このようなアンテナが市販される 時点での、そのアンテナの断面形状を示す。即ち、アンテナ10~30は、市販されるときは、図6に示すように、基紙層63の上に、粘着剤層62が形成され、粘着剤層62とアンテナ導線層61との間には接着剤層が形成され、接着剤層によって粘着剤層62とアンテナ導線層61が固着されている。アンテナ導線の上に保護膜60が形成されている。保護膜60は導線の表面のみに形成され、導線の酸化を防止し損傷から守る。ユーザが基紙層63を引っ張ると、基紙層63と粘着剤層62とが乖離して、粘着剤層62が露出したアンテナを所望のガラス状の位置に添

.....

付する。この場合、耐候性を考慮してウインドの内側に 張り付けするのが好ましい。

【0036】〈接地方法〉…第1実施形態

第1実施形態のガラスアンテナは、3つともアースが必要なアンテナである。一般ユーザがアンテナを設置するときはアースの取り付け方が問題になる。通常、自動車の車体を構成する鉄板は非導電性の塗料で保護されているからである。そこで、この第1実施形態では、自動車のルーフの鉄板と天井クッション材との間にわずかの空隙があることを利用して、図7に示したようなアース板 1040を挿入することを提案する。このアース板40を図8に示すように、自動車のルーフの鉄板と天井クッション材との間に挿入する。図8においては説明の便宜上アンテナ10のみを図示しているが、アース板40はアグプタ50を介してこのアンテナ10に接続されている。

【0037】図9にアダプタ50の構成を示す。アダプタ50は、ケース51と、低インピーダンスのワイヤ54と、このワイヤ54の先端に設けられた導電性クリップ52と、シールドワイヤ53と、同軸コネクタ55とからなる。アンテナの接続片(11、21、31)はア20ダプタに接続される。コネクタ55の芯線はアンテナのチューナなどに接続される。また、シールドワイヤ53のシールド線とワイヤ54ならびにクリップ52は電気的に(直流的に)に接続されている。クリップ52はアース板40の舌片41に接続される。

【0038】図10にアース板40の構成を示す。即ち、アース板40は、磁石層43と導電性の金属層42とからなる。アース板40を図8に示すようにルーフトリムとルーフパネルとの間に挿入し、クリップ52を舌片41に接続すると、図11に示したような関係で、ア 30ース板40がルーフの金属と接する。アース板40の金属層42とルーフの金属との間には空隙46(空気層もしくは塗装層)があるので、アース板40と車体とは容量結合することになる。本実施形態では結合容量を10pFとなるように、アース板40の面積を設定する。容量10pFはアンテナ10がFM電波帯域で実用的な感度を示す容量だからである。又、図12に示すように、直接磁石によりルーフに取り付けてもよい。

【0039】尚、車両の種類によっては、アース板を挿入できない場合がある。このような場合には、アダプタ 40のアース線を直接車体に接続した方がアース板を用いる必要がないのでコスト的に有利である。図13は、そのためのクリップの構造を示す。図13のクリップを例えば車体のフランジャ部に結合することにより、容量10pFを得ることができる。

【0040】〈寸法xと寸法yの関係〉…第1実施形態図14~図29は、アンテナ10を例にして、アンテナ10の高さ(=y)を或る値に設定して、幅xを色々と変えたときの、FMラジオ及びTVのVHF帯における受信電波の周波数に対する平均受信感度を示す。例え

12

ば、図14は、高さyを5cmに固定して、幅xを0.5cmに設定したときの受信感度を曲線1によって表わし、幅xを2cmに設定したときの受信感度を曲線11によって表わし、幅xを5cmに設定したときの受信感度を曲線11によって表わし、幅xを10cmに設定したときの受信感度を曲線11によって表わし、幅xを15cmに設定したときの受信感度を曲線1によって表わし、幅xを25cmに設定したときの受信感度を曲線11によって表わし、幅xを40cmに設定したときの受信感度を曲線11によって表わし、幅xを40cmに設定したときの受信感度を曲線11によって表わし、幅xを60cmに設定したときの受信感度を曲線111によって表わし、幅xを60cmに設定したときの受信感度を曲線111によって表わし、幅xを60cmに設定したときの受信感度を曲線111によって表わし、幅xを60cmに設定したときの受信感度を曲線111によって表わし、幅xを60cmに設定したときの受信感度を曲線111によって表わし、幅xを60cmに設定したときの受信感度を曲線111によって表わら、4年xを60cmに設定したときの受信感度を曲線11によって表わら、4年xを60cmに設定したときの受信感度を曲線11によって表わら、4年xを111によって表わら、4年xを111によって表わらいで表もいます。4年xを111によって表わらいので表もいる。4年xを111によって表わらいので表もいるので表もいるに対象に表もいる。4年xを111によって表わらいる。4年xを111によって表もいる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111によっなる。4年xを111に

【0041】図16のグラフ (y=10cm) に対して図17の平均受信感度の表が対応する。図18のグラフ (y=15cm) に対して図19の平均受信感度の表が対応する。図20のグラフ (y=20cm) に対して図21の平均受信感度の表が対応する。

【0042】図22のグラフ (y=25cm) に対して図23の平均受信感度の表が対応する。図24のグラフ (y=30cm) に対して図25の平均受信感度の表が対応する。図26のグラフ (y=35cm) に対して図27の平均受信感度の表が対応する。

【0043】図28のグラフ (y=40cm) に対して図29の平均受信感度の表が対応する。

【0044】これらの図が示すことは、アンテナ10(またはアンテナ20や30)の高さyは、略40cm程度まで、一般的には

最大 λ /4 · α

の長さまで実用的な感度が得られることである。又、図 14 \sim 29 の傾向を概括すると、x \simeq y では受信感度は低いものの、x > y または x < y の時は受信感度は相対的に高くなっている。即ち、縦方向長さ、即ち高さ y が 0 \sim $\lambda/4$ \cdot α の範囲で横方向長さ x に比して相対的に短いとき (y < x) は、高い周波数領域で、しかも幅 x が広い範囲で良好な受信感度が得られる。一方、y が 0 \sim $\lambda/4$ \cdot α の範囲で相対的に長いとき (y > x) は、相対的に低い周波数領域で、しかも幅 x が広い範囲で良好な受信感度が得られる。さらに、

8 cm ≤ y ≤ 4 0 cm

x ≤ 3 0 cm

の範囲では、TVのVHF帯を中心とする周波数帯において理想的な受信感度が得られること、また、幅xを変化させることで受信感度を確保できる帯域が変化していることがわかる。さらに、xとyの和が60cmを超えると、受信感度が低下しているのがわかる。

【0045】尚、図1に示した法規制範囲を考慮すれ 50 ば、 13

7 cm≦ x ≦ 3 0 cm、 7 cm≦ y ≦ 1 0 cm がさらに好ましい。

【0046】図51~図56は、受信電波がUHF周波数帯であるときに、アンテナ幅40cm以下であれば、受信感度が-20d Bを達成できることを示している。図51、図52は、y=3 cmに固定しておいて、アンテナ幅長x をいろいろと変えた時の結果を表す。即ち、、5cm=曲線I、10cm=曲線I1、15cm=曲線I1、20cm=曲線I1、35cm=曲線I1、40cm=曲線I1、35cm=曲線I1、40cm=曲線I1、10cm=曲線I1、0cm=曲線I1、10cm=曲線I1、10cm=曲線I1、10cm=曲線I1、10cm=曲線I1、10cm=曲線I1、10cm=曲線I1、10cm=曲線I1、10cm=曲線I1 0cm 0時を示す。

【0047】前述の(1)式においてαを0.6とすると、(1)式は、UHF周波数帯を受信するにはyを10cm以下(450Mhz以上)することが好ましいことを示しているが、この長さは車両のフロントウインドガラスに設置されるアンテナとしては、ドライバの視界を妨げない領域、即ち、ウインド端部から内側へ10cmまでの領域に設置でき、好都合である。従って、UHF周波 20数帯に適したアンテナとしては、

 $5 \text{ cm} \le x \le 4 \text{ } 0 \text{ cm}$

 $y \le 10 cm$

の設定が好ましくは、受信感度を確保するためにyの下限として、

 $3 \text{ cm} \leq y \leq 1 \text{ O cm}$

とするのがよい。

【0048】図30は、図14~図29及び図51~図56に示された結果をまとめ、xとyの関係をグラフとして表わしたものである。同図において、線分ABは一30次直線

 $x + y = 6 \, 0 \, cm$

と表される。

【0049】この三角形領域ABOはアンテナ10、20、30が従来のユニポール型アンテナよりも良い性能を発揮する領域である。また、多角形領域CDEHJK 40 Lは、FM周波数帯、VHF周波数帯に亙って実用的な高感度が得られる領域である。多角形領域HFGLKJは、TV用VHF周波数帯において実用的な高感度が得られる領域である。多角形領域PQRSは、TV用UHF周波数帯において実用的な高感度が得られる領域である。尚、線分CGが示すx=2cmは実用的な効果が認められる最低限のアンテナ幅である。また、線分GFが示すy=8cmはVHFを中心としたテレビ用アンテナとして実用的な効果が認められる最低限のアンテナ高さである。

14

【0050】〈給電点の影響〉…第1実施形態

図31~図50は、給電点の位置をアンテナの導体辺の 中央においたときと端部においたときとで、受信感度が どのように変化するかを示したものである。各グラフに

どのように変化するかを示したものである。各グラフにおいて、実線は給電点を端部に、波線は給電点を中央部においたことを示す。また、グラフ中の数字は評価周波数範囲内での平均感度を示す。

【0051】尚、本発明におけるアンテナの給電点とは、アンテナとして作用する部分の最も受信機側の点をいう。本発明の全ての実施形態の枠型アンテナでは、アンテナとして作用するのは、枠形状の部分とフィーダまでの引出線との接合部とであるので、この接合部分が実施形態における給電点と定義される。

【0052】第1実施形態のアンテナシステムは目標である-20d Bを達成しているが、特に、給電点を端部に設置すると、x>y として設定されるアンテナにおいては、UHF 帯で感度が向上しているのがわかる。

〈寸法の設定〉…第1実施形態

前述したような、運転手の視界確保要件、および受信感度と帯域の広がりを両立しつつ、実際の車両のフロントウインドウに設けられるアンテナの寸法の設計方法について説明する。

【0053】まず、縦寸法yを決定する。アンテナの縦の長さは受信周波数の波長を λ 、ガラス短縮率を α とすると、 $\lambda/4$ ・ α によってほぼ決定される。第1実施形態では、図1におけるアンテナ10、20、30は α =0.6としてそれぞれ225MHzを狙った20cm、562.5MHzを狙った8cm、692.3MHzを狙った6.5cmにそれぞれ設定している(図3~図5)。

【0054】続いて横寸法xを設定する。横寸法は前述したように受信感度の確保できる帯域の広がりに影響する。傾向として幅を広げるほど帯域は広がるものの、広くなり過ぎると受信感度は下がる。その限界は縦寸法yと横寸法xの和が60cm (x+y=60)となる長さである。

【0055】 TV電波は周波数帯が広いため(VHF9 0 MH 2 ~ UHF 770 MH 2) 1 本のアンテナではカバーできない。そのため、10 . 20 . 30 の3 本のアンテナのうち、アンテナ 10 で 90 MH 2 ~ 230 MH 2 の主に TVのVHF帯を、アンテナ 20 で 500 MH 2 ~ 770 MH 2 、アンテナ 30 で 470 MH 2 ~ 600 MH 2 の主として TVのUHF帯をそれぞれカバーするように 横幅を 設定しており、それぞれの 横寸法は 図 3 ~ 図 5 に示すように 10 cm、15 cm、8 cm としている。また、アンテナ 20 とアンテナ 30 とはカバーできる 帯域をオーバラップさせ、それぞれのアンテナにより形成される ダイバシティシステムを 効果的なものとしている。

50 【0056】さて、ウインドウ中央に設けられるアンテ

16

ナ10は、前述の通り運転手の視界を確保すべく、下部の幅を6.6 cm以下に抑える必要があるため、図3のような逆凸形状となる。また、アンテナ30は、8 cm×8 cmで定期点検シールを囲める大きさであり、受信帯域は、縦寸法と横寸法の最大値によって決定され、形状には依存しないので丸形とし、定期点検シールを囲む位置に設置する。

【0057】アンテナ20は、アンテナ10とアンテナ30との間に設置する。運転手の視界を確保するためには、ウインド中央部を除いて、前述したようなウインド10の視界を妨げられない部分の端部から10cmより内側の部分にはアンテナを設けないのが望まれるため、ウインド中央部に縦寸法の長い比較的低周波数(VHF)を受信するアンテナを、その他の部分に縦寸法の短い高い周波数を受信するアンテナを設置する。

【0058】〈第1実施形態の第1変形例〉第1実施形態のフロントガラスに設けられたアンテナ10は、VHF周波数帯の受信を主目的に、図3のように縦長の凸形状をしていた。これから説明する第1変形例は、同じ周波数帯の電波受信を目的にして図57のように横長の凹20型形状をしているアンテナ110である。即ち、このアンテナ110の寸法は、

 $x_1 = 2 2 cm$

 $y_1 = 9 cm$

 $L_{\nu} = 8 \, \mathrm{cm}$

としている。

【0059】この変形例のアンテナ110は、図58に示すように、ルームミラー101がフロントウインドガラスの上に直接設けられたベース100に取り付けられているような車両に有効である。縦方向長さは前記第1実施例と同じ理由(車検証を囲めることと視界確保ができること)により7cm以上の10cm未満である9cmとした。凹型の切り欠き102が設けられているのは、アンテナ線がベース100と干渉するのを防止するためである。

【0060】この第1変形例のアンテナの寸法についての基本的な設計思想は、縦長yについては、視界確保と車検証を囲うことの要請から、 $7\,\mathrm{cm}\sim10\,\mathrm{cm}$ の範囲に設定する。もしyをy= $7\sim10\,\mathrm{cm}$ に設定すると、この長さに適応する周波数帯 λ は、ガラスの短縮率を α とする 40 と、

$\lambda = (4 \text{ y} / \alpha)$

に相当し、この波長はUHF帯のTV電波である。第1変形例のアンテナは枠状アンテナの一種であり、枠状アンテナの特性として、その横長xを長くとることにより周波数帯の帯域を広げることができるという性質がある。そこで、第1変形例では、横長xを十分に長く、例えば、22cmに設定することにより、VHF帯域にも受信帯域を拡張することに成功している。

【0061】図59~図64は、第1変形例に係る凹型 50 ず、これから説明する第2、第3実施形態のアンテナの

アンテナの、それぞれ、FM周波数帯(88~110MH z) 、VHF周波数带 (170~225Mlz) 、UHF周 波数帯 (470~770MHz) の電波 (水平偏波) を受 信したときの感度特性(図59,図61、図63におい て曲線1) を示す。尚、比較対象として、第1実施例の アンテナ20 (即ち横長枠状の) アンテナの特性 (同じ く曲線11) と第1実施例のアンテナ30 (即ち丸枠状 の)アンテナの特性(同じく曲線III)を同図に示す。 第1変形例の凹型アンテナは、各周波数帯域で、-1 3.7~-16.2dB(図60,図62,図64参 照)と実用上差し支えないアンテナ感度を示している。 【0062】尚、図59~図64の実験については、各 アンテナのアースとして、後に述べる「開放型アース 線」を用いた。そして、アンテナ20の「開放型アース 線」の長さを30cmに、アンテナ30のアース線の長さ を15センチとした。

(第1実施形態の第2変形例) この第2変形例は、FM 帯域を対象にしたアンテナ120である。第1実施形態ではTV用とFM用アンテナとしてアンテナ10があったが、この第2変形例では、ラジオのFM電波やVICS (Vehicle Information & Communication System)用の電波をダイバーシテイで受信することを目的としている。

【0063】第2変形例のアンテナ120の形状を図65に示す。FM帯域の受信感度の向上を図って第1変形例(y=22cm)よりも横方向にさらに長く(35cm)している。図66に示すように、2つのアンテナ120を設けることによりダイバーシテイシステムを構成している。この第2変形例の設計思想は、第1変形例のそれと基本的に同じであるが、FM受信を主目的にするために、横幅xを(1). (2)式(さらに、 $x=7\sim10cm$)を満足する範囲で最大限に長くしている。

【0064】尚、図66に示すように、アンテナ120がベース100と干渉しないならば、切り欠きは第2変形例おいては不要となる。図67に、第2変形例のアンテナ120のFM電波領域での受信感度特性を示す。この時、平均感度Pw-AVは-10.5dBを示し、VICS用アンテナとして十分の性能を有していることが分かる。

【0065】尚、図1に示した法的規制を考慮した第2変形例の好ましい範囲は、

 $x \ge 30 cm$

 $7 \text{ cm} \le y \le 1 \text{ O cm}$ となる。

(アース板の改良)第1実施形態のアース板はクリップで挟む方法を採用しているために、アース板とクリップが外れやすい。この短所を改良したのが図68のアース板で、アースのリード線とアース板とを溶接している。【0066】図68のアース板は第1実施形態のみならず。これから説明する第2、第2年状形像のみならず。これから説明する第2、第2年状形像のみならず。これから説明する第2、第2年状形像のみなら

アースに、さらには、あらゆる種類の接地型アンテナに

適用可能である。

〈端開放型アース線〉…第1実施形態~第3実施形態に 共通

第1実施形態のアンテナは全て図7のような形状のアー ス板、または図68のアース板を用いていた。しかし、 このようなアース板は、ユーザが簡単取り付け可能であ るという長所を持つ反面、その取り付けに工数を要し、 又、全ての車両に可能というわけでもない。

【0067】これから説明する端開放型アース線は、ア 10 ース板などを一切用いないで、折り曲げ自在な導体線の みからなるアースである。この開放型アース線は全ての 接地型アンテナに適用可能である。図69に開放型アー ス線を用いたフィーダ組体を示す。図中、150はジョ イントボックスで、第1実施形態のアンテナ10,2 0、30などの端部11、21、31が挿入されるスリ ット155を有する。このボックス150には、フィー ダ線152とアース線151が接続されている。フィー ダ線にはノイズ取りなどの目的のためのフェライトコア 53とコネクタ154が取り付けられている。コネクタ 154は目的に応じてFMラジオまたはTVチューナま たはVICS用端末機(不図示)に接続される。

【0068】フィーダ線152は、図70、図71に示 すように、信号用の芯線156の廻りに網状のシールド が巻かれている。ボックス150内には、上記アンテナ の端部が係止するための弾性を有するバネ体158が設 けられ、このバネ体158に前記芯線156が接続され ている。又、シールドはまとめられてアースリード線1 57となり、リード線158はさらに太いアース芯線1 57に接続されている。アース芯線159は絶縁性の被 30 覆によって覆われ、全体でアース線151となる。

【0069】このようなアース線組体がアンテナ10に 接続されてフロントガラスに取り付けられた様子を図1 16に示す。端開放型アースは、その端部160が解放 されていることが特徴で、特に車体に接地されているこ とはない。端部が解放されていてもアースとしての機能 を有する。その理由を図72~図75を用いて説明す

【0070】図72は通常の従来の接地型アンテナの構 造を示し、図示するように、フィーダ線のアース線は車 40 体に接地されている。一方、図73~図75は本発明の 実施形態としての端開放型アース線の原理を説明する。 図73のように、任意の長さの端開放型アース線の一端 を解放すると、アース線151と車体金属とは伝送線路 を形成する。このときのアース線上の電圧分布は、アー ス151に沿って図73の曲線171のようなカーブを 有する。即ち、アース線上の電位は、次第に低下する傾 向を有する。ここで、図74に示すように、アース線1 51の長さを受信電波の波長んの1/4に設定すると、線 路上の電圧分布はカーブ173(図74)のようにな

18

り、伝送線路の性質から点172から見たこの伝送線路 のインピーダンスは0となり、点172における電位は 車体電位と等しくなる。即ち、図75に示すように、長 さを2/4に設定した端開放型アース線は、点172に おいて車体に直接アースしたアース線と等価になる。

【0071】図73~図75の例では、伝送線路を形成 するアース線と車体との間には空気層が存在するが、任 意の材質(線路短縮率δとする)の絶縁体が間に介在す れば、端開放型アース線の好ましい長さは、

 $(\lambda/4) \cdot \delta \cdots (5)$ となる。

【0072】ここで重要なことは、端開放型アース線は フィーダ線に平行である必要はなく、車体ボデイと伝送 線路を形成する目的のために車体ボデイの金属部分に接 触しなくとも沿っていればよいことになる。また、端開 放型アース線は、もしアース線を設定すべき位置が空隙 が狭いような場所である場合には、車体ボデイに沿わせ るために折り曲げ自在な導体であることが好ましい。

【0073】また、端開放型アース線を車体ボディ内に 組み込むことの容易性を考えれば、図69において、フ イーダ線152とアース線151とを互いに絶縁し、さ らに両線を車体ボデイと絶縁されるように絶縁被覆で覆 うことが好ましい。かくして、端開放型アース線は、ネ ジ止め、接着、接地パターンなどの何らかの構成が必要 であった従来のアース方法または本実施形態のアース板 (図11)に比して、アースをとることが極めて簡易に なるという効果がある。

【0074】組立上極めて有利な構成を有する端開放型 アース線のアースとしての性能を以下に説明する

図76~図81は、第1実施形態の凸型アンテナ10に 端開放型アース線を接続して、90MHz~230MHzの帯 域のTV電波を受信した際に、端開放型アース線の長さ を色々と変えたときのVSWR特性を示す。比較のため に、図82に同アンテナ10と図11のアース板とを組 み合わせたときのVSWR特性図を、図83に同アンテ ナ10にアースを設けないときのVSWR特性図を、図 84に同アンテナ10を車体に直接アース (アース線の 長さは15cm程度)したときのVSWR特性図を示す。 ボデイへの直接アースもしくはアース板を設けること が、アースの機能を最大限に発揮させ得るという観点か らみて最も好ましいとすれば、図82もしくは図84に 示したVSWR特性がアンテナ10(図3)のためのア ースとしては理想的であり、従って、このVSWR特性 に最も近い図80若しくは図81の特性を有する端開放 型アース線、即ち、長さ50cm~60cmのアース線が好

【0075】このように、端開放型アース線の長さを受 信電波の波長に応じて δ ・ λ /4(ここで、 δ はアース 線と車体との間に介在する物質の線路短縮率) に設定す 50 ることにより、設定が簡単で最適な受信性能のアース線

ましいということになる。

19

*

を提供することができる。次に、端開放型アース線の受 信感度に与える影響について説明する。図85~図92 は、図3に示した凸型アンテナ10(図面上ではT型ア ンテナとも呼ぶ)の受信感度を示す。図85、図87、 図89、図91において、曲線1は端開放型アース線を アンテナ10に接続したときのアンテナ10の特性を、 破線11は比較対象のアース板(図7)をアンテナ10に 接続したときのアンテナ10の特性を示す。特に、図8 5. 図86は88~110MHz帯の電波を受信するため に端開放型アース線の長さを90cmに設定したときの受 10 信感度を示し、図86から感度としては十分な平均感度 -13.3dBを得ていることが分かる。また、図8 7、図88は170~225MHz帯の電波を受信するた めに端開放型アース線の長さを53.5cmに設定したと きの受信感度を示し、図88から感度としては十分な平 均感度-12.3dBを得ていることが分かる。また、 図89、図90は170~225MHz帯の電波を受信す るために端開放型アース線の長さを30cmに設定したと きの受信感度を示し、図90から感度としては十分な平 均感度-12.3dBを得ていることが分かる。また、 図91, 図92は470~770MHz帯の電波を受信す るために端開放型アース線の長さを20cmに設定したと きの受信感度を示し、図92から感度としては十分な平 均感度-17.4 d B を得ていることが分かる。

【0076】また、図85、図87、図89、図91のグラフは端開放型アース線がその長さを適切に設定すればアース板に遜色のない特性を発揮することを物語っている。図95は、470~770MHz帯の電波を図4の長枠形状のアンテナ20により受信した場合の感度を示し、図中、実線Iは端開放型アース線の長さを10cmに設定し、破線IIはアース板を用いたときの特性を示す。

【0077】以上の種々の実験から、端開放型アース線をアンテナ10のような凸型アンテナに適用した場合には、その横方向最大長さxと縦方向の最大長さyについて、

 $y \le \alpha \cdot \lambda/4$

 $x \le 6 \ 0 \ cm - y$

を満たすように設定し、さらにウインドガラスの視界範囲上端から10cm位置よりも下方位置にある部分の幅を6.6cm以下に設定すれば、好ましいアンテナ装置とす 40 ることができることが分かる。

【0078】また、端開放型アース線を図4のような矩形形状のアンテナについて適用した場合には、そのアンテナの横方向最大長さxと縦方向の最大長さyとは、

 $5 \text{ cm} \leq x \leq 4 \text{ O cm}$

 $3 \operatorname{cm} \leq y \leq 1 \operatorname{O} \operatorname{cm}$

であることが好ましい結果を得た。

【0079】また、端開放型アース線を図5の7cm内径の丸形アンテナに適用した場合には、そのアンテナの横方向最大長さxと縦方向の最大長さyとを、

 $y \le \alpha \cdot \lambda/4$

 $x \le 60 \text{ cm} - y$

であることが好ましい結果を得た。

【0080】〈第2実施形態〉…サイドガラスアンテナこの第2実施形態は、本発明のガラスアンテナをサイドガラスに適用するものである。特にワゴン型の車両の場合にはサイドガラスは開け閉めされることがなく、そこにガラスアンテナを設けても問題はない。また、VICS用のアンテナはTV用のアンテナとは別個に設ける必要があるために、VICS用アンテナを第1実施形態(図57)のようにフロントガラスに設けると、フロントガラスは多くのアンテナ線で占められてしまい、車両の種類によっては好ましくない場合がある。第2実施形態のアンテナは、VICS用アンテナをサイドガラスに設けるものである。

20

【0081】第2実施形態のガラスアンテナは枠形状のアンテナを採用し、さらに第1実施形態のガラスアンテナの設計手法(1、2式及び図30の設計条件)を適用した。図97は第2実施形態の枠形状ガラスアンテナ200のサイドガラスへの取り付け状態を示す。図97のアンテナ200には、第1実施形態の端開放型アース線(図69)を接続した。図97のアンテナ200は、第1実施形態の枠形状アンテナの特徴を全て具備することになる。また、アンテナ200を端開放型アース線に接続することにより、第1実施形態の端開放型アース線の特徴を全て受け継ぐことになる。

【0082】第2実施形態のガラスアンテナに上記 (1), (2)式及び図30の設計条件を適用すると、 x≤30cm

0 20cm≤y≤40cm

が第2実施形態のガラスアンテナに好ましい寸法となる。

【0083】第2実施形態の枠状ガラスアンテナは、上記設計条件を満足すれば、そのアースを、特に端開放型アース線に限定することはない。図98に、アンテナ200をアース板に接続した時の取り付け状態を示す。図100~図110は、第2実施形態のVICS用枠型アンテナ200に端開放型アース線を接続して、76MHz~108MHzの帯域のTV電波を受信した際に、端開放型アース線の長さを色々と変えたときのVSWR特性を示す。比較のために、図99にアース無しの時の特性を、図111に同アンテナ200とアース板とを組み合わせたときのVSWR特性図を、図112に同アンテナ200を車体に直接アースしたときのVSWR特性図を示す。

【0084】図111のVSWR特性は、アース板を設けた第2実施形態のアンテナ200はVICS帯域のFM電波の受信に好適であることを物語っている。また、図100~図110のグラフから、端開放型アース線に接続した第2実施形態のアンテナ200をVICS帯域

のFM電波の受信に用いる場合には、端開放型アース線 の長さを80センチ (図107) または90cm (図10 8) に設定することが好適であることが分かる。

【0085】図113、図114に、端開放型アース線 の長さを90cmに設定してVICS用アンテナ200を サイドガラスに設けたときの受信感度特性を示す。尚、 図113において、破線は比較対象の、アースを直接ボ デイにとったときの特性を示す。

〈第3実施形態〉本発明の第3実施形態として、リアウ インドガラス設けたガラスアンテナを提案する。この第 10 3 実施形態のガラスアンテナは、第1, 第2 実施形態に 用いられた枠型アンテナをリアウインドガラスに展設す るものである。

【0086】図115に、本発明の第3実施形態のガラ スアンテナ270をリアウインドガラスに展設した車両 を、車両の内側下方から見た車内の図を示す。図中、2 50はフロントガラス、251, 252はサイドガラ ス、253はリアガラスである。リアガラス253には デフォッガ254が展設され、デフォッガ254の車幅 いる。この導体262は、デフォッガ254の各熱線と 垂直に交差すると共に直流的に接続されている。

【0087】リアウインドガラス253の上部にはデフ オッガ熱線が張られていない領域があり、この空白領域 に、ラジオ(若しくはTV)用のアンテナ260、26 1と、VICS用のアンテナ270が展設されている。 尚、図115において、アンテナ260,261の形状 は目の字形状、VICS用のアンテナ262は枠形状を している。

の導体線は、デフォッガ254の最上位の熱線254 t に近接している。従って、アンテナ260、261のそ れぞれは、デフォッガ内に垂直方向に設けられた導体線 262と、デフォッガ熱線254tを介して容量結合し ている。同様に、VICS用のアンテナ270も導体ア ンテナ262と容量結合している。

【0089】3つのアンテナ線がアンテナ導体262と 容量結合するためには次のようにする。即ち、アンテナ 270、260、261の垂直方向の長さを一般的にy 率をωとすると、

$2 \text{ O cm} \le y + \omega \cdot L \le 7 \text{ O cm}$

を満足するように、夫々のアンテナの縦方向yの長さを 調整する。尚、容量結合が端開放型アース線についての 詳細は本発明の発明者たちによる特願平6-20576 7号に詳細に説明されている。この場合、特にVICS 用のアンテナ270については、前述の(1),(2) 式を満足させると共に、図30に示された設計条件も満 足させることが必要となる。すると、アンテナ270に ついては、

x ≤ 3 0 cm

 $2.0 \text{ cm} \le y + \omega L \le 4.0 \text{ cm}$ が好ましい寸法となる。

【0090】VICS用アンテナ270のアースは、前 述の端開放型アース線を用いた。第3実施形態のアンテ ナシステムによると、ラジオ用及びTV用電波並びにV ICS用電波を受信するダイバーシティシステムが提供 できる。この第3実施形態のアンテナシステムでは、第 1 実施形態のアンテナの長所並びに、端開放型アース線 の長所を全て受け継ぐことになる。

22

【0091】〈更なる変形〉上記第1~第3実施形態 は、本発明の趣旨に逸脱しない範囲で種々変形ができ る。

①:第1実施形態~第3実施形態のガラスアンテナの形 状は、凸型(T型)、長枠型、丸形であったが、本発明 は枠形状であるアンテナであれば適用可能である。この 場合、その枠は給電点近傍に存在すればよい。

【0092】②:第1実施形態~第3実施形態の枠型ガ ラスアンテナに適用される式(2)式はガラスが下地で 方向の中央には垂直にアンテナ導体線262が張られて 20 あるがために60cmを条件にしていたが、もし下地がガ ラス以外の素材 (線路短縮率 γ) であるならば、(2) 式の60cmは一般的に所定の100×ycmとなる。下地 の短縮率 γ がガラスのそれ ($\alpha = 0$. 6) よりも小さけ れば、 $100 \times \gamma$ は60cmよりも小さい値となり、この 場合、アンテナ自体の大きさを小型化することができ

③:第1実施形態~第3実施形態に用いられる端開放型 アース線は、フィーダ線と一緒に束ねられる形態で用い られるものであったが、本発明に適用されるアース線は 【0088】アンテナ260、261の最下位の幅方向 30 それに限定されず、例えば、端開放型アース線を薄く細 いシート上の導体を用いて、この導体を端開放型アース 線としてフィーダ線と離してガラス面上に展着しても良 い。尚、フィーダ線のシールドと導体との接続はジョイ ントボックス内で行われる。この場合、アース線と車体 のボデイとの間には、ガラス (短縮率 α) が存在するこ とになるので、(5)式に従って、この端開放型アース 線の最適長は $(\lambda/4)$ ・ α となる。

[0093]

【発明の効果】以上説明したように、本発明によれば、 とし、長さLのアンテナ導体262によるアンテナ短縮 40 視界を確保しつつ且つ高い性能を確保したガラスアンテ ナを提供し、またそのようなガラスアンテナを簡単に設 計することができる。また、アンテナ下地の選択によっ てアンテナの大きさを制御することができる。

> 【0094】また、リアデフォッガを有効利用すること によって種々の周波数帯域のアンテナを設定することが できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の第1実施形態のアンテナシステムが 適用された車両のフロントガラスを示す図。

50 【図2】 図1のアンテナを自動車に取り付けたときの その自動車の外観図。

*

【図3】 図1のシステムに適用されるアンテナ10の 構成を示す図。

【図4】 図1のシステムに適用されるアンテナ20の 構成を示す図。

【図5】 図1のシステムに適用されるアンテナ30の 構成を示す図。

【図6】 図1のアンテナが展着される前のアンテナ製品の構造を示す断面図。

【図7】 図1のアンテナにアース板の構成を示す図。

【図8】 図1のアンテナシステムをどのように設置するかを車内において眺めた図。

【図9】 アンテナをアース板に接続するためのアダプタの構成を示す図

【図10】 アース板の構成を示す図。

【図11】 アース板が車体と容量結合する様子を説明する図。

【図12】 アース板が車体と容量結合する様子を説明する図。

【図13】 アースを接続するための金具の変形例を示 20 す図。

【図14】 y = 5 cmとしたときのx を色々と変えたときの平均受信感度の変化を示す図。

【図15】 y=5 cmとしたときのx を色々と変えたときの評価周波数範囲内で平均を取った受信感度の変化を示す図。

【図16】 y=10cmとしたときのxを色々と変えたときの平均受信感度の変化を示す図。

【図17】 y=10cmとしたときのxを色々と変えたときの評価周波数範囲内で平均を取った受信感度の変化 30を示す図。

【図18】 y=15 cmとしたときのx を色々と変えたときの平均受信感度の変化を示す図。

【図19】 y=15cmとしたときのxを色々と変えたときの評価周波数範囲内で平均を取った受信感度の変化を示す図。

【図 20】 y = 20 cmとしたときのx を色々と変えたときの平均受信感度の変化を示す図。

【図21】 y=20cmとしたときのxを色々と変えたときの評価周波数範囲内で平均を取った受信感度の変化 40を示す図。

【図22】 y=25 cmとしたときのx を色々と変えたときの平均受信感度の変化を示す図。

【図23】 y=25cmとしたときのxを色々と変えたときの評価周波数範囲内で平均を取った受信感度の変化を示す図。

【図24】 y=30 cmとしたときのx を色々と変えたときの平均受信感度の変化を示す図。

【図25】 y = 30 cmとしたときのx を色々と変えたときの評価周波数範囲内で平均を取った受信感度の変化 50

を示す図。

【図26】 y=3.5 cmとしたときのx を色々と変えたときの平均受信感度の変化を示す図。

【図27】 y=35 cmとしたときのx を色々と変えたときの評価周波数範囲内で平均を取った受信感度の変化を示す図。

【図28】 y=40 cmとしたときのx を色々と変えたときの平均受信感度の変化を示す図。

【図 2 9 】 y = 4 0 cmとしたときのx を色々と変えた 10 ときの評価周波数範囲内で平均を取った受信感度の変化 を示す図。

【図30】 実施形態のアンテナシステムの高さxと幅yとの関係を示すグラフ図。

【図31】 x=10cm、y=10cmとして給電位置を 変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図32】 x=15cm、y=10cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図33】 x=20 cm、y=10 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図34】 x=25 cm、y=10 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図35】 x=30cm、y=10cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図36】 x=10cm、y=3cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図37】 x=15 cm、y=3 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図38】 x = 20 cm、y = 3 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図39】 x=25 cm、y=3 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図40】 x = 30 cm、y = 3 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図41】 x = 35 cm、y = 3 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図42】 x = 40 cm、y = 3 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図43】 x = 5 cm、y = 5 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図44】 x = 10 cm、y = 5 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図45】 x=15cm、y=5cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図46】 x = 20 cm、y = 5 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図47】 x = 25 cm、y = 5 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図48】 x = 30 cm、y = 5 cmとして給電位置を変えたときの受信感度の変化を示す図。

【図49】 x=35cm、y=5cmとして給電位置を変

 24

1

えたときの受信感度の変化を示す図。

【図50】 x = 40cm、y = 5cmとして給電位置を変 えたときの受信感度の変化を示す図。

【図51】 図1のアンテナシステムにおいて、y=3 cmとしてアンテナ幅を変化させたときのUHF受信特性 を示す図。

【図52】 図1のアンテナシステムにおいてアンテナ 幅を変化させたときのUHF受信特性(評価周波数にお ける平均受信感度) を示す図。

【図53】 図1のアンテナシステムにおいて、y=5 10 する図。 cmとしてアンテナ幅を変化させたときのUHF受信特性 を示す図。

【図54】 図1のアンテナシステムにおいてアンテナ 幅を変化させたときのUHF受信特性(評価周波数にお ける平均受信感度)を示す図。

【図55】 図1のアンテナシステムにおいて、y=1 Ocmとしてアンテナ幅を変化させたときのUHF受信特 性を示す図。

【図56】 図1のアンテナシステムにおいてアンテナ 幅を変化させたときのUHF受信特性(評価周波数にお 20 のVSVR特性(アース線の長さ50cm)を示す図。 ける平均受信感度) を示す図。

【図57】 上記第1変形例のアンテナの形状を説明す る図。

【図58】 第1実施形態の第1変形例に係るアンテナ を適用した車両フロントガラスを示す図。

【図59】 上記第1変形例のアンテナの88~110 MHz帯の電波に対する受信特性を説明する図。

【図60】 上記第1変形例のアンテナの88~110 MHz帯の電波に対する受信特性を説明する図。

上記第1変形例のアンテナの170~22 30 の受信特性 (88~110MHz帯) を示す図。 【図61】 5 MHz帯の電波に対する受信特性を説明する図。

【図62】 上記第1変形例のアンテナの170~22 5 MHz帯の電波に対する受信特性を説明する図。

【図63】 上記第1変形例のアンテナの470~77 OMHz帯の電波に対する受信特性を説明する図。

【図64】 上記第1変形例のアンテナの470~77 OMHz帯の電波に対する受信特性を説明する図。

【図65】 上記第2変形例のアンテナの形状を説明す る図。

【図66】 第1実施形態の第2変形例に係るアンテナ 40 を適用した車両フロントガラスを示す図。

【図67】 上記第2変形例に係るアンテナのFM電波 に対する受信特性を示す図。

【図68】 第1実施形態のアンテナに用いられるアー ス板の変形例を説明する図。

【図69】 本発明の第1実施形態~第3実施形態のア ンテナに用いられる端開放型アース線の構成を説明する

【図70】 図69の端開放型アース線の一部を詳細に 説明する図。

図69の端開放型アース線の一部を詳細に 【図71】 説明する図。

【図72】 通常の接地型アンテナのボデイアースを説 明する図。

【図73】 実施形態の端開放型アース線の原理を説明 する図。

【図74】 実施形態の端開放型アース線の原理を説明 する図。

【図75】 実施形態の端開放型アース線の原理を説明

【図76】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ のVSVR特性(アース線の長さ10cm)を示す図。

【図77】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ のVSVR特性 (アース線の長さ20cm) を示す図。

【図78】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ のVSVR特性(アース線の長さ30cm)を示す図。

【図79】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ のVSVR特性(アース線の長さ40cm)を示す図。

【図80】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ

【図81】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ のVSVR特性(アース線の長さ60cm)を示す図。

【図82】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ のVSVR特性(アース板を用いる)を示す図。

【図83】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ のVSVR特性(アース無し)を示す図。

【図84】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ のVSVR特性(アースをボデイに直結)を示す図。

【図85】 第1実施形態の凸(T) 型枠形状アンテナ

【図86】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ の受信特性(88~110MHz帯)を示す図。

【図87】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ · の受信特性(170~225MHz帯、アース長さ=5 3. 5 cm) を示す図。

【図88】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ の受信特性(170~225MHz帯、アース長さ=5 3.5cm) を示す図。

【図89】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ の受信特性(170~225MHz帯、アース長さ=30c m) を示す図。

【図90】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ の受信特性(170~225MHz帯、アース長さ=30c m) を示す図。

【図91】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ の受信特性 (470~770MHz帯、アース長さ=20c m) を示す図。

【図92】 第1実施形態の凸(T)型枠形状アンテナ の受信特性(470~770MIz帯、アース長さ=20c 50 m) を示す図。

26

【図93】 第1実施形態の長枠形状アンテナの受信特性(170~225MHz帯、アース長さ=30cm) を示す図。

【図94】 第1実施形態の長枠形状アンテナの受信特性(170~225MHz帯、アース長さ=30cm) を示す図。

【図95】 第1実施形態の長枠形状アンテナの受信特性(470~770MHz帯、アース長さ=10cm) を示す図。

【図96】 第1 実施形態の長枠形状アンテナの受信特 10性 (470~770MHz帯、アース長さ=10cm) を示す図。

【図97】 本発明の第2実施形態のガラスアンテナ (端開放型アース線取り付け)が適用された車両のサイ ドガラスを示す図。

【図98】 本発明の第2実施形態のガラスアンテナ (アース板取り付け)が適用された車両のサイドガラス を示す図。

【図99】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース無し) 特性図。

【図100】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=10cm) 特性図。

【図101】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=20cm) 特性図。

【図102】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=30cm) 特性図。

【図103】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=40cm) 特性図。

【図104】 第2実施形態のアンテナのVSWR (ア

ース線長=50cm) 特性図。

【図105】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=60cm) 特性図。

【図106】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=70cm) 特性図。

【図107】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=80cm) 特性図。

【図108】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=90cm) 特性図。

【図109】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=100cm) 特性図。

【図110】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース線長=110cm) 特性図。

【図111】 第2実施形態のアンテナのVSWR (アース板取り付け) 特性図。

【図112】 第2実施形態のアンテナのVSWR (ボデイに直接) 特性図。

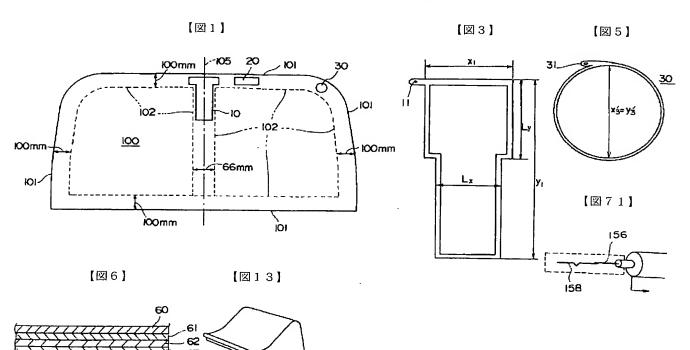
【図113】 第2実施形態のアンテナの受信特性を示す図。

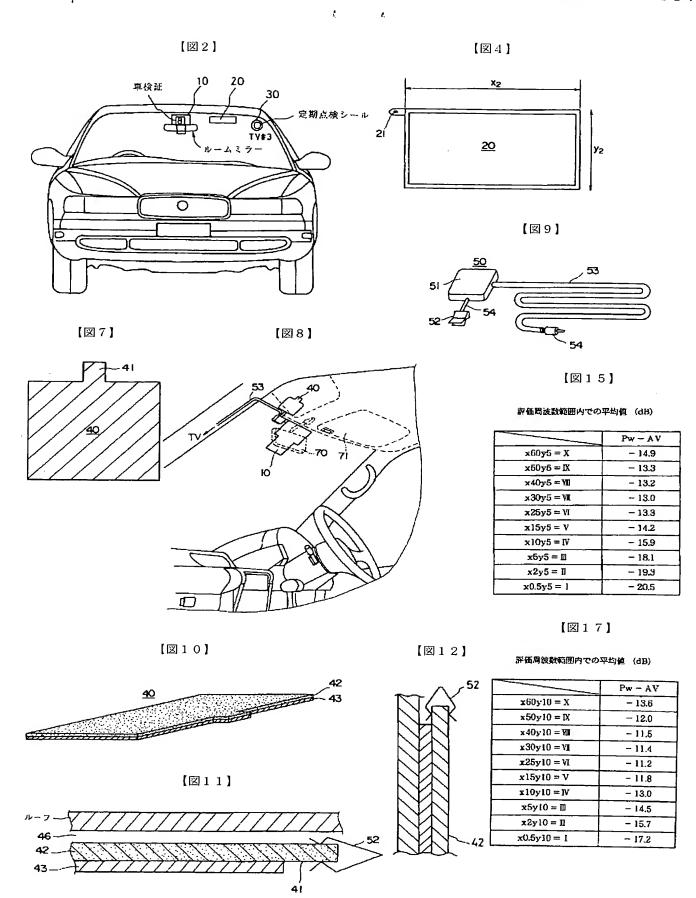
20 【図114】 第2実施形態のアンテナの受信特性を示す図。

【図115】 本発明の第3実施形態に係るアンテナを 取り付けた車両のリアウインドガラスを説明する図。

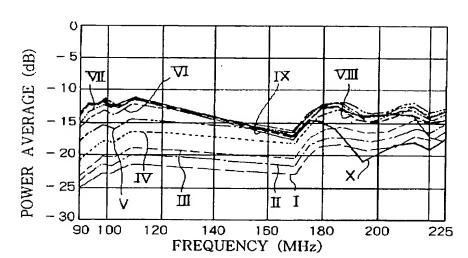
【図116】 前記第1実施形態に係るアンテナを端開放型アース線を用いてフロントガラスに取り付けたときの取り付け状態を示す図。

【図117】 本発明の第1実施形態〜第3実施形態に係るアンテナに適用可能な端開放型アース線の他の形態を説明する図。





【図14】



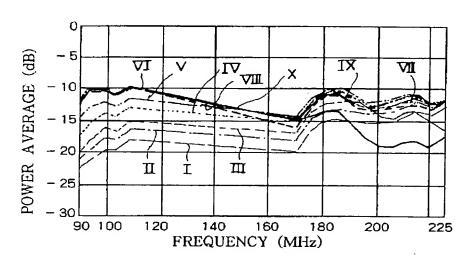
【図19】

評価周波数範囲内での平均値 (dli)

	Pw - AV
x60y15 = X	- 13.3
x50y15 = IX	- 11.6
x40y15 = 11	- 10.4
x30y15 = VII	- 10.4
x25y15 = V1	- 10.2
x15y15 = V	- 10.5
x10y15 = IV	-11.2
x5y15 = □	- 12.2
x2y15 = I	- 13.0
x0.5y15 = 1	- 14.2

【図21】

【図16】

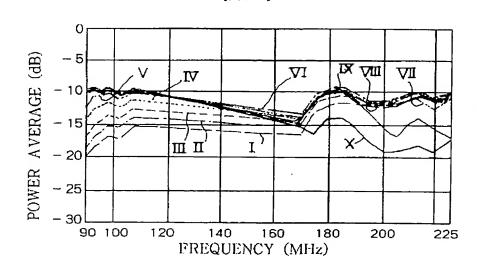


評価周放数範囲内での平均値 (dB)

	Pw-AV
x60y20 = X	- 13.5
x50y20 = IX	- 12.0
x40y20 = \u	- 10.1
x35y20 = ₩	- 9.7
x25y20 = VI	- 9.5
x15y20 = V	- 9.7
x 10y 20 = IV	- 10.1
x5y20 = II	- 10.6
x2y20 = 1	- 11.2
x0.5y20 = I	- 12.0

【図23】

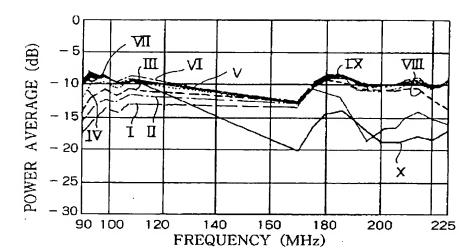
【図18】



評価周波数範囲内での平均位 (dB)

	Pw - AV
x50y25 = X	- 12.7
x40y25 = IX	- 10.9
x35y25 = VII	- 9.8
x30y25 = VI	- 9.3
x25y25 = VI	- 9.1
x15y25 = V	- 9.2
x10y25 = IV	- 9.4
x5y25 = Щ	- 9.7
x2y25 = II	- 10.0
x0.5y25 = 1	- 10.7

【図20】



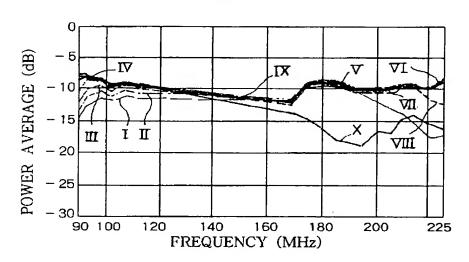
【図25】

評価周波数範囲内での平均値 (dB)

	Pw - AV
x50y30 = X	- 12.9
x40y30 = IX	- 12.0
x35y30 = \m	- 10.8
x30y30 = VII	- 9.2
x25y30 = VI	- 9.1
x20y30 = V	- 9,1
x15y30 = IV	- 9.2
x10y30 = Ⅲ	- 9.1
x5y30 = II	- 9.3
x0.5y30 = I	- 10.2

【図27】

【図22】

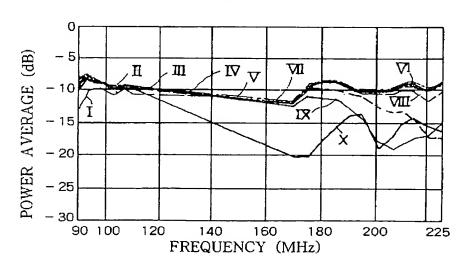


評価周波数範囲内での平均値 (dB)

	Pw - AV
x40y35 = IX	- 12.5
x35y35 = \1	- 11.9
x30y35 = \I	- 9.5
x25y35 = VI	- 9.6
x20y35 = V	- 9.3
x15y35 = IV	- 93
x10y35 = II	- 9.1
x5y35 = II	- 9.2
x0.5y35 = I	- 10.1

【図29】

【図24】

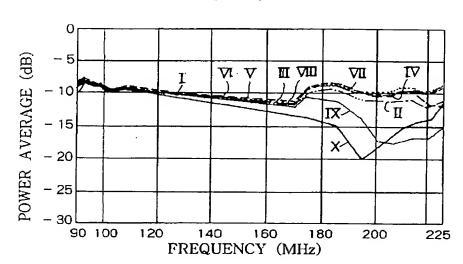


評価周波教範囲内での平均値 (dB)

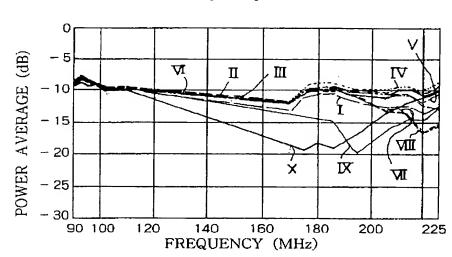
	Pw - AV
x40y40 = X	- 12.5
x35y40 = IX	- 12.6
x30y40 = \H	- 10.7
x25y40 = VI	- 10.7
x20y40 = VI	- 10.0
x15y40 = V	- 9.6
x10y40 = IV	- 9.2
x5y40 = ⊞	- 9.3
x2y40 = B	9.8
x0.5y40 = I	- 10.5

¥.

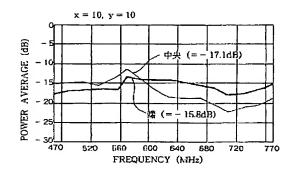
【図26】



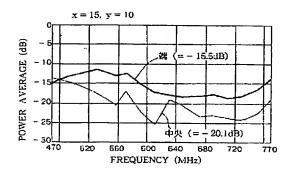
【図28】



【図31】

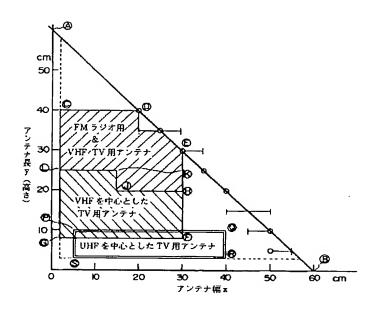


【図32】

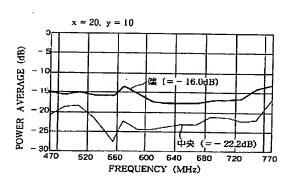


Ĵ,

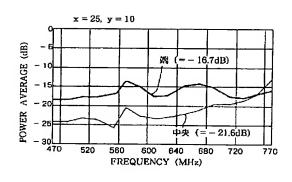
【図30】



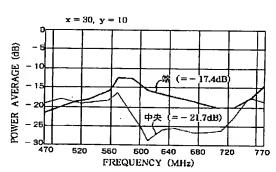
【図33】



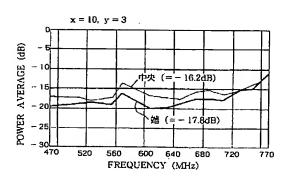
【図34】



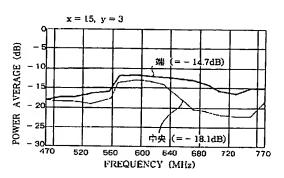
【図35】



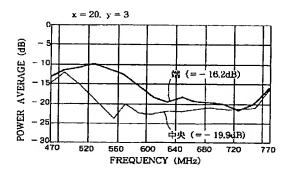
【図36】



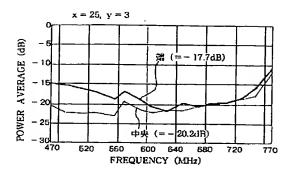
【図37】



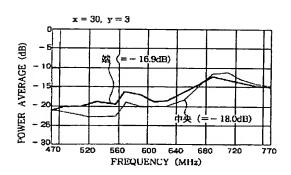
【図38】



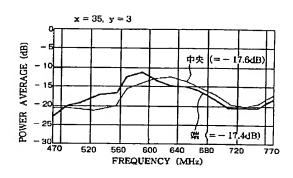
【図39】



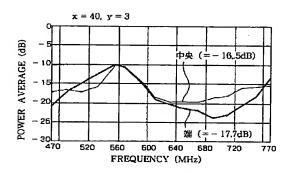
【図40】



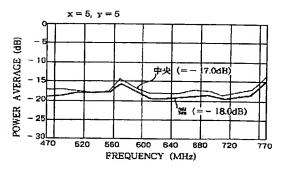
【図41】



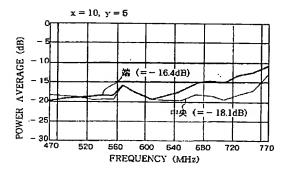
【図42】



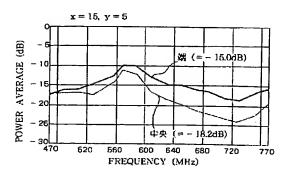
【図43】



【図44】

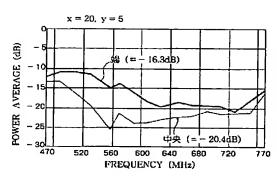


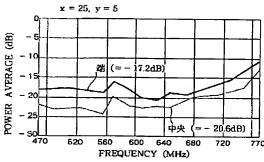
【図45】





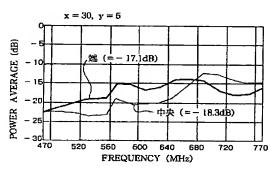
【図47】

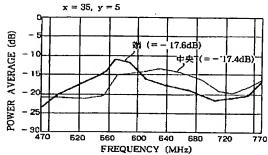




【図48】

【図49】





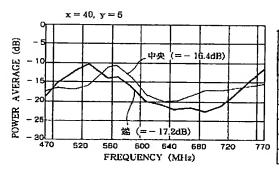
【図50】

【図52】

評価周波数範囲内での平均値 (dB)

【図54】

評価周波数範囲内での平均値 (dB)



	Pw - AV
y5x40 = ₩	- 17.7
y3x35 = VI	- 17.4
y3x30 = VI	- 16.9
y3x25 = V	- 17.7
y3x20 = IV	- 16.2
y3x15 = Ⅲ	- 14.7
y3x10 = 11	- 17.8
у3х5 ≈ І	- 18.8

	Pw - AV
y5x40 = YII	- 17.2
y5x35 = VI	- 17.6
y5x30 = V]	- 17.1
y5x25 = V	- 17.2
y5x20 = IV	- 16.3
y5x15 = Ⅲ	- 15.0
y5x10 = II	- 16.4
y5x5 = 1	- 18.0

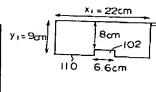
【図56】

【図57】

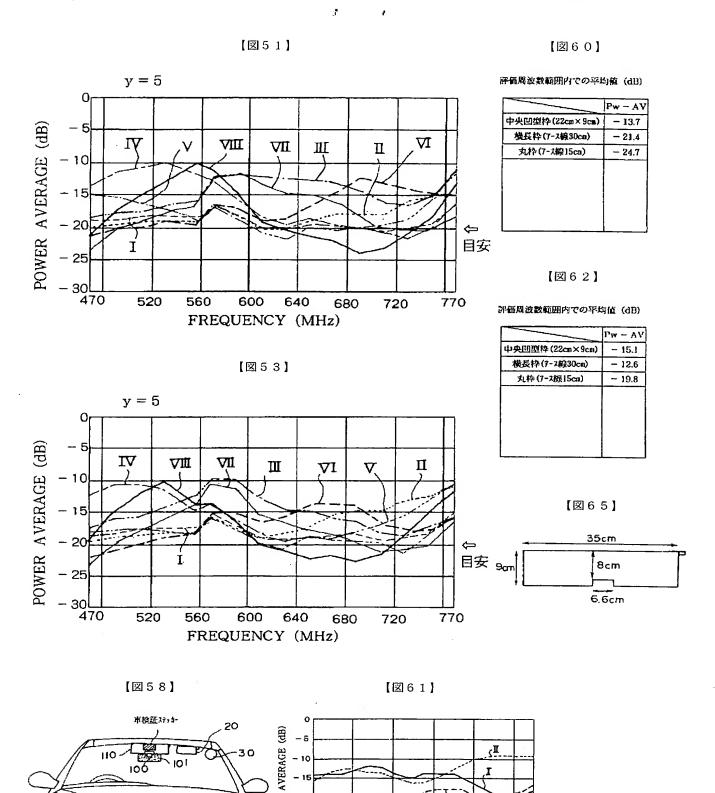
【図59】

評価周波数範囲内での平均値 (dB)

	Pw - AV
y 10x40 = \u03b4	- 16.9
y10x35 = VI	- 17.1
y10x30 = VI	- 17.4
y10x25 = V	- 16.7
$y \cdot 10x \cdot 20 = IV$	- 16.0
y10x15 = II	- 15.5
y10x10 = II	- 15.8
y10x5 = 1	- 15.5



0
POWER AVERAGE 10 10 11 11 11 11 11 11 11 1
<u>u</u> - 10
- 15
Z I
m - 20
Q -25
-30 88 92 96 100 104 108 110
FREQUENCY (MHz)



POWER

- 30L 170

190

FREQUENCY (MHz)

220 225

【図55】

【図64】

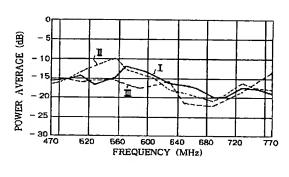
評価周波数範囲内での平均値 (dB)

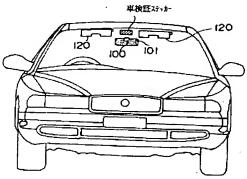
	Pw - AV
中央凹型枠(22cm×9cm)	- 16.2
模長枠(7-X約30cm)	- 16.0
丸枠(7-双線15cm)	- 17.3

0	y =	10						
0								7
ф Э – 10	ΔII	П	Δī					
POWER AVERAGE (dB)					I	ΙV		3
A VE - 50 - 1:							See of	
WER - 55	Ý	ΔII						目安
Od - 30 470		0 50						
470 520 560 600 640 680 720 770 FREQUENCY (MHz)								

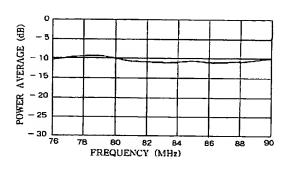
【図63】

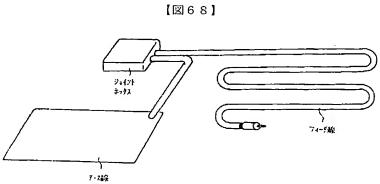
【図66】



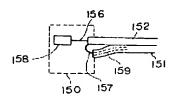


【図67】



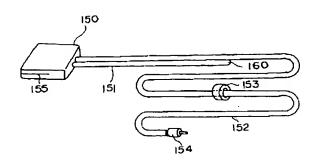


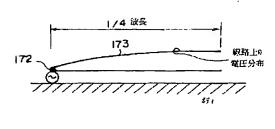
【図70】



【図69】

【図74】





【図86】

評価周波数範囲内での平均値 (dB)

ボディアース Tソデナフィーダ ボディ

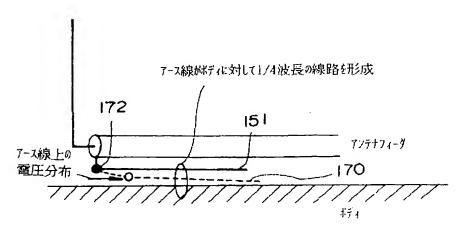
	Pw - AV
中央T型アース90cm	- 15.1
アース板	- 13.3

【図88】

評価周波数範囲内での平均値 (dB)

	Pw - AV
中央丁型アース53.5cm	- 13.3
アース板	- 12.3

【図73】



【図90】

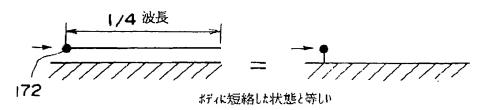
評価周波数範囲内での平均値 (dB)

	Pw - AV
中央T型アース30cm	- 14.2
アース板	- 12.3



【図75】

【図92】

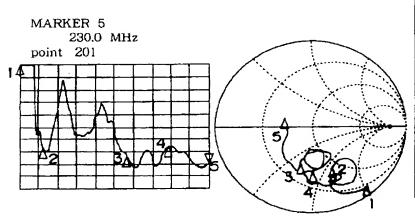


評価周波数範囲内での平均値 (dB)

	Pw - AV
アース 20cm 中央 T 型	- 18.1
アース板	- 17.4

【図76】





MARKER 1 90.0 MHz 29.797

MARKER 2 108.2 MHz 3.2694

MARKER 3 169.8 MHz 2.6224

MARKER 4 199. 9 MHz 3. 3663

MARKER 5 230. 0 MHz 1.8406

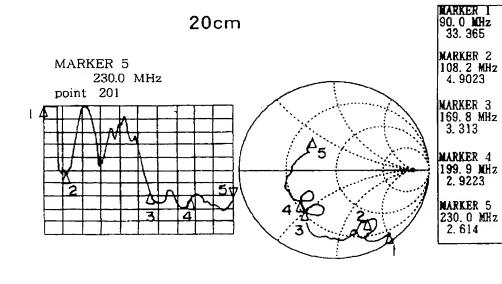
【図94】

評価周波数範囲内での平均値 (dB)

	Pw - AV
長枠:アース30cm	- 12.5
アース板	- 12.1

【図96】

【図77】



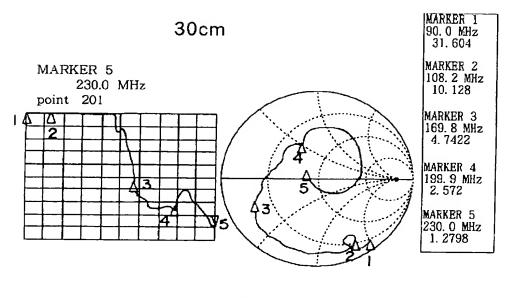
評価周波数範囲内での平均値 (dB)

	Pw - AV
長枠:アース10cm	- 15.1
アース板	- 15.2

【図78】

【図114】

評価周波数範囲内での平均値 (dB)

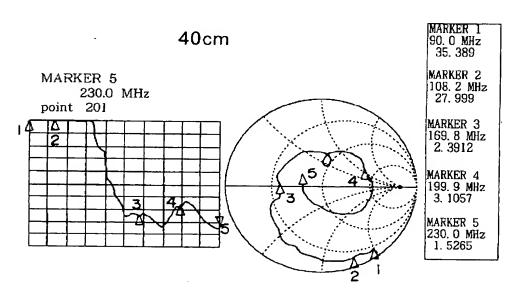


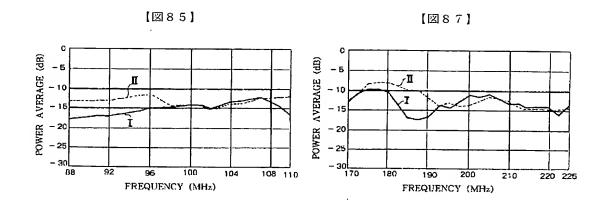
 Pw - AV

 90cm7-2: \$74治い
 - 16.2

 生窓接アース
 - 15.9

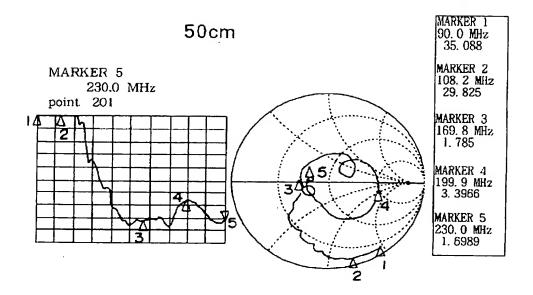
【図79】



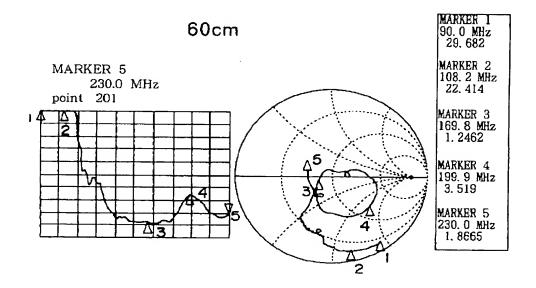


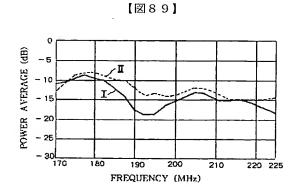
.

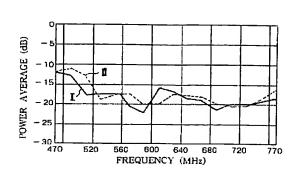
[図80]



【図81】

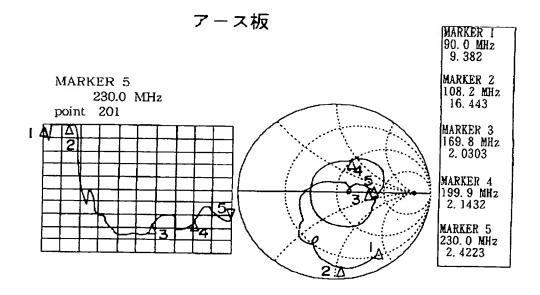




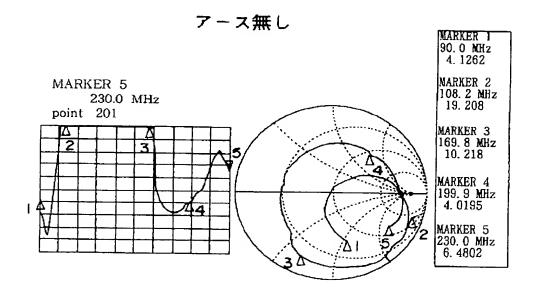


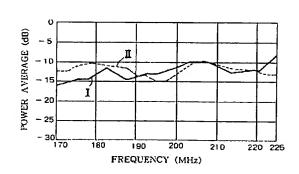
【図91】

【図82】

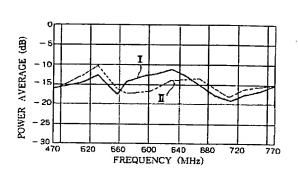


【図83】



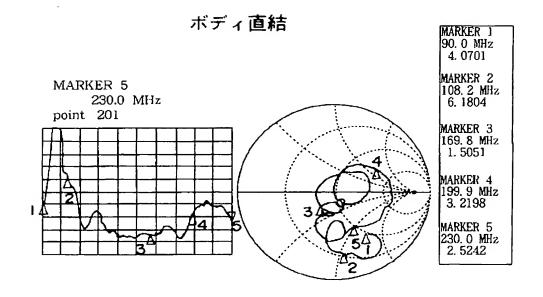


【図93】



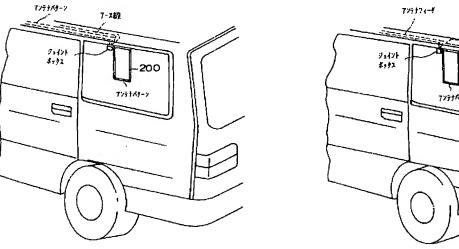
【図95】

【図84】

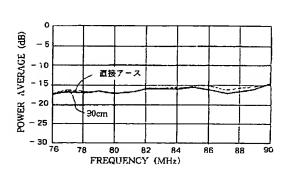


【図97】

【図98】

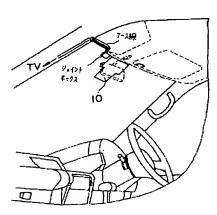


【図113】



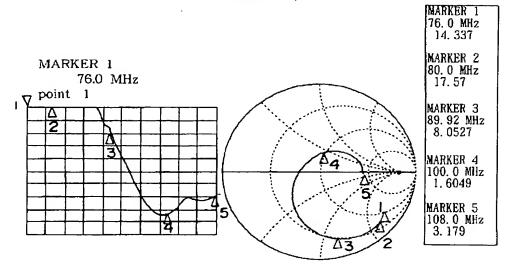
【図116】

7-3線

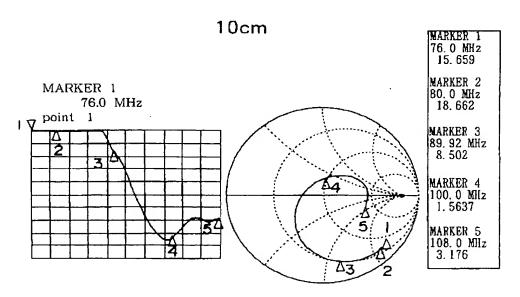


【図99】

アース無し

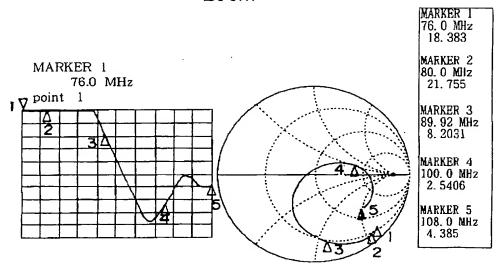


【図100】

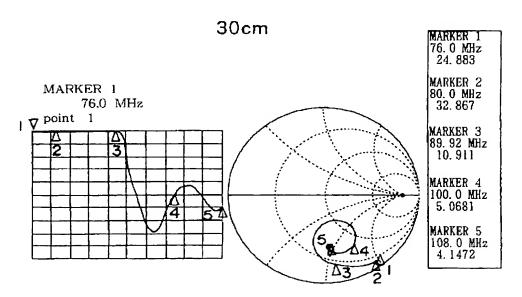


【図101】

20cm

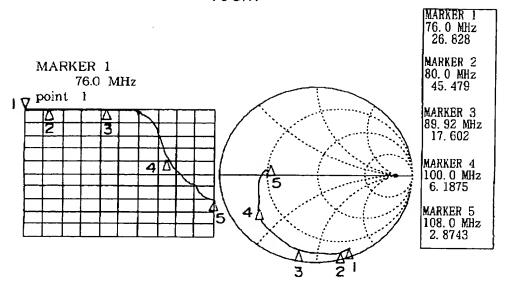


【図102】

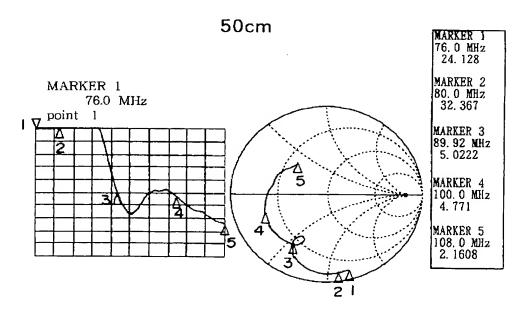


【図103】

40cm

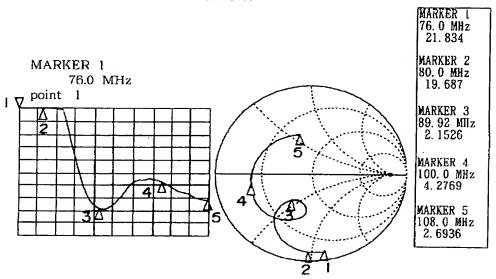


【図104】

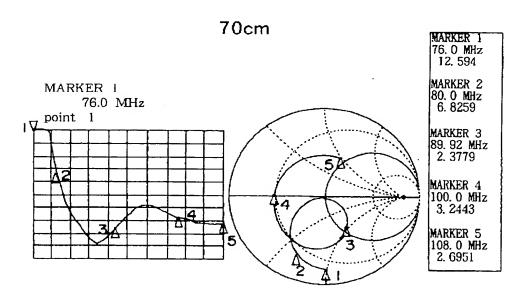


【図105】

60cm

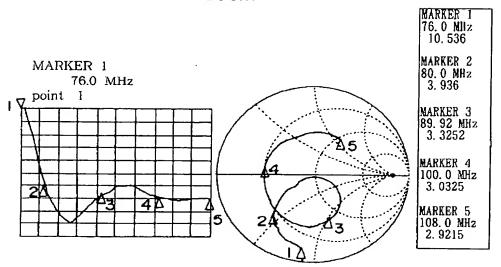


【図106】

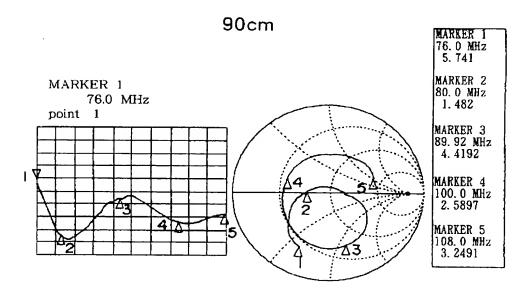


【図107】

80cm

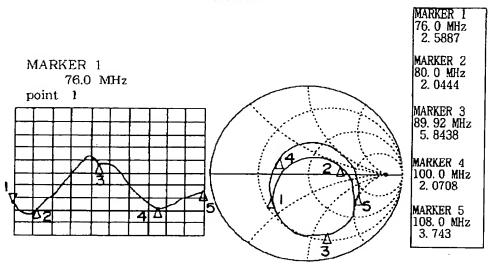


【図108】

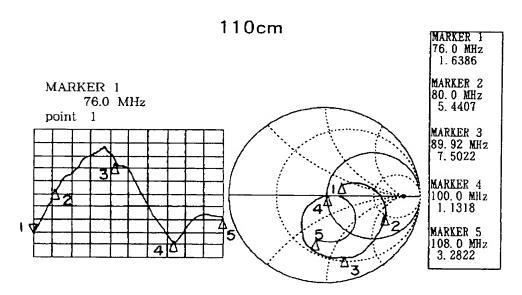


【図109】

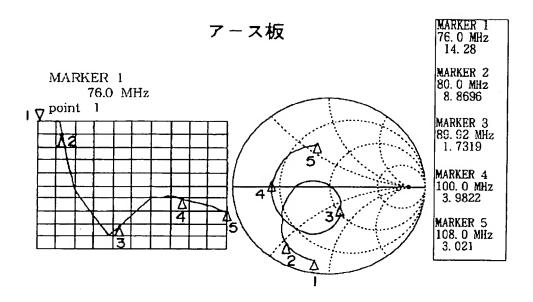
100cm



【図110】

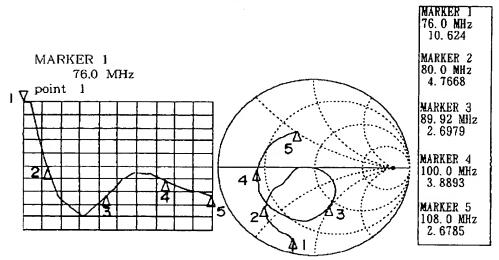


【図111】

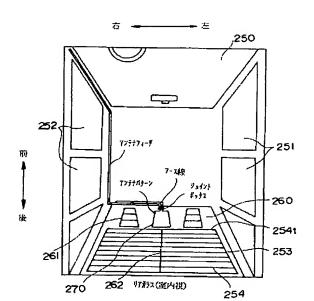


【図112】





【図115】



[図117]

